

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

#### Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

#### **About Google Book Search**

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/



#### Über dieses Buch

Dies ist ein digitales Exemplar eines Buches, das seit Generationen in den Regalen der Bibliotheken aufbewahrt wurde, bevor es von Google im Rahmen eines Projekts, mit dem die Bücher dieser Welt online verfügbar gemacht werden sollen, sorgfältig gescannt wurde.

Das Buch hat das Urheberrecht überdauert und kann nun öffentlich zugänglich gemacht werden. Ein öffentlich zugängliches Buch ist ein Buch, das niemals Urheberrechten unterlag oder bei dem die Schutzfrist des Urheberrechts abgelaufen ist. Ob ein Buch öffentlich zugänglich ist, kann von Land zu Land unterschiedlich sein. Öffentlich zugängliche Bücher sind unser Tor zur Vergangenheit und stellen ein geschichtliches, kulturelles und wissenschaftliches Vermögen dar, das häufig nur schwierig zu entdecken ist.

Gebrauchsspuren, Anmerkungen und andere Randbemerkungen, die im Originalband enthalten sind, finden sich auch in dieser Datei – eine Erinnerung an die lange Reise, die das Buch vom Verleger zu einer Bibliothek und weiter zu Ihnen hinter sich gebracht hat.

#### Nutzungsrichtlinien

Google ist stolz, mit Bibliotheken in partnerschaftlicher Zusammenarbeit öffentlich zugängliches Material zu digitalisieren und einer breiten Masse zugänglich zu machen. Öffentlich zugängliche Bücher gehören der Öffentlichkeit, und wir sind nur ihre Hüter. Nichtsdestotrotz ist diese Arbeit kostspielig. Um diese Ressource weiterhin zur Verfügung stellen zu können, haben wir Schritte unternommen, um den Missbrauch durch kommerzielle Parteien zu verhindern. Dazu gehören technische Einschränkungen für automatisierte Abfragen.

Wir bitten Sie um Einhaltung folgender Richtlinien:

- + *Nutzung der Dateien zu nichtkommerziellen Zwecken* Wir haben Google Buchsuche für Endanwender konzipiert und möchten, dass Sie diese Dateien nur für persönliche, nichtkommerzielle Zwecke verwenden.
- + *Keine automatisierten Abfragen* Senden Sie keine automatisierten Abfragen irgendwelcher Art an das Google-System. Wenn Sie Recherchen über maschinelle Übersetzung, optische Zeichenerkennung oder andere Bereiche durchführen, in denen der Zugang zu Text in großen Mengen nützlich ist, wenden Sie sich bitte an uns. Wir fördern die Nutzung des öffentlich zugänglichen Materials für diese Zwecke und können Ihnen unter Umständen helfen.
- + Beibehaltung von Google-Markenelementen Das "Wasserzeichen" von Google, das Sie in jeder Datei finden, ist wichtig zur Information über dieses Projekt und hilft den Anwendern weiteres Material über Google Buchsuche zu finden. Bitte entfernen Sie das Wasserzeichen nicht.
- + Bewegen Sie sich innerhalb der Legalität Unabhängig von Ihrem Verwendungszweck müssen Sie sich Ihrer Verantwortung bewusst sein, sicherzustellen, dass Ihre Nutzung legal ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass ein Buch, das nach unserem Dafürhalten für Nutzer in den USA öffentlich zugänglich ist, auch für Nutzer in anderen Ländern öffentlich zugänglich ist. Ob ein Buch noch dem Urheberrecht unterliegt, ist von Land zu Land verschieden. Wir können keine Beratung leisten, ob eine bestimmte Nutzung eines bestimmten Buches gesetzlich zulässig ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass das Erscheinen eines Buchs in Google Buchsuche bedeutet, dass es in jeder Form und überall auf der Welt verwendet werden kann. Eine Urheberrechtsverletzung kann schwerwiegende Folgen haben.

### Über Google Buchsuche

Das Ziel von Google besteht darin, die weltweiten Informationen zu organisieren und allgemein nutzbar und zugänglich zu machen. Google Buchsuche hilft Lesern dabei, die Bücher dieser Welt zu entdecken, und unterstützt Autoren und Verleger dabei, neue Zielgruppen zu erreichen. Den gesamten Buchtext können Sie im Internet unter http://books.google.com/durchsuchen.

3 3433 06633346 3

A. Lauenstein, Die Mechanik



5-1. Mechanies Taythorhs, 1907

SND

.

# Maluschulez. 1907.

# Die Mechanik.

# Elementares Tehrbuch

für den Schul- und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Praxis

nad

R. Sauenstein, weiland Baurat und Professor an der Baugewerkelchule in Karlarube.

Biebente Auflage.

Bearbeitet von C. Ahrens, Professor an der Baugewerkeschule in Narieruhe.

Dif 218 Abbildungen.

: 3



Stuttgart 1907. Alfred Kröner Perlag.

DBC

THE NEW YORK
PUBLIC LIBRARY
515782B
ASTOR, LENOX AND
TILDES FOUNDATIONS
B 1949 L

Alle Rechte vorbehalten.

# Vorwort.

Das vorliegende Lehrbuch ber Mechanik schließt sich ben in demsselben Berlage erschienenen Arbeiten bes Berkassers: "Festigkeitslehre" und "Graphische Statik" an und bildet mit ihnen zusammen ein Ganzes. Es brauchte beshalb bei der Bearbeitung der "Wechanik" auf die Elastizität der festen Körper keine Kücksicht genommen zu werden und kann in bezug auf diese Berkassers "Festigkeitslehre" verwiesen werden.

Die Einteilung bes Stoffes ift die allgemein übliche; Umfang und Auswahl desselben ift den Bedürfnissen des Unterrichts an technischen Mittelschulen möglichst angepaßt; dabei mehr Gewicht gelegt auf praktische Anwendungen als auf rein theoretische Untersuchungen, mit denen erschrungsgemäß denjenigen Technisern, welche ihre Ausbildung auf einer Baugewerkeschule oder einer ähnlichen Anstalt erhalten haben, im allgemeinen wenig gedient ist.

Jedem einzelnen Abschnitte ist eine Reihe von einsachen praktischen Aufgaben nebst ihren Lösungen beigefügt, um die Anwendung der ent= wickelten Formeln zu erläutern und die zum selbständigen Gebrauch der= selben erforderliche Übung und Sicherheit zu erlangen.

Die technischen Mittelschulen müssen bekanntlich wegen der Kürze der Studienzeit an den Fleiß der Schüler außerordentlich hohe Anforderungen stellen, und es sind daher passende Lehrbücher schon aus dem Grunde erswünscht, weil sie das sonst übliche, viel Zeit in Anspruch nehmende Diktieren

bezw. die Ausarbeitung ber Borträge überflüffig machen und mehr freie Beit zur Ginübung bes Lehrstoffes gewähren.

So möge benn das vorliegende Lehrbuch zur Erleichterung des Unterrichts in der Mechanik für den Lehrer sowohl wie für die Schüler beitragen.

Rarleruhe, Januar 1904.

R. Lauenstein.

# Vorwort zur siebenten Auflage.

Der Aufforderung, auch die Weiterbearbeitung der "Mechanit" zu übernehmen, habe ich gern entsprochen. Es soll meine Aufgabe sein, diese Bearbeitung im Sinne meines leider zu früh verstorbenen Freundes und Kollegen Audolf Lauenstein durchzuführen.

Borfchläge zur Berbefferung und Erganzung bes Buches werbe ich immer mit Dant entgegennehmen.

Ich hoffe, daß die "Mechanik" auch fernerhin eine freundliche Aufnahme finden werde.

Rarlsruhe, Oftober 1906.

g. Ahrens.

# Inhast.

	_	eite
Abschnitt I.	Grundbegriffe ber Mechanit	1
	§ 1. Ginleitung	1
	§ 2. Allgemeine Gigenschaften ber Körper	2
	§ 3. Die geometrischen Bewegungen ber Rörper	3
	1. Ginfache Bewegungen	3
	2. Zusammengesette Bewegungen	9
	3. Relative (scheinbare) Bewegung	12
	§ 4. Physikalische Grundgesete	14
	1. Das Gefet der Trägheit	14
	2. Das Gesetz der Schwere	15
	3. Das Gefet ber Gegenwirkung (Reaktionsgefet)	17
	4. Das Parallelogrammgeset	18
	§ 5. Die Leiftungen ber Kräfte	21
Abschnitt II.	Die Lehre vom Gleichgewicht ber auf einen festen Rorper	
, .	wirkenben Rrafte (Statit fester Rorper)	29
	§ 6. Das statische Moment	29
	§ 7. Gleichgewichtsbebingungen für einen festen Rörper	32
	§ 8. Bujammenjetung mehrerer in berfelben Gbene wirkenber Rrafte	
	mit verschiedenen Angriffspunkten	34
	0	40
	§ 10. Schwerpunttsbestimmungen von Linien, Flachen, Rorpern	42
	1. Schwerpunkte von Linien	42
	2. Schwerpunkte von Flächen	45
	§ 11. Umbrehungsflächen und Umbrehungsförper (Gulbiniche Regel)	<b>57</b>
	§ 12. Wiberftanbe fester Stuppuntte	<b>59</b>
,	1. Ein Stütpunkt	59
	2. Zwei Stüßpunkte	61
	3. Die Standfestigkeit (Stabilität) der Körper	63
	§ 13. Gleichgewicht zweier fich gegenseitig ftutenber belafteter Stabe	
	3 Committee on the committee of the manufacture of the committee of th	
	1. Der Hebel	
	2. Das Wellrad	77

	Se	ite
	3. Die Rolle	30
	1.7.1.	35
	5. Die Schraube	38
		90
	§ 15. Die Reibungswiderstände	92
	1. Gleitenbe Reibung	92
	2. Zapfenreibung	)4
•	3. Rollenbe Reibung ober Wälzungswiderstand	₹
	4. Retten= und Seil=Biegung&widerstand 10	)(
	§ 16. Die einfachen Maschinen mit Berücksichtigung ber Reibung 10	)6
	1. Der Hebel	
	2. Das Wellrad	
	3. Die Rolle	
	4. Die schiefe Gbene	12
	5. Die Schraube	
	6. Der Reil	
	§ 17. Die Reibungsräber	
	§ 18. Die Riemenscheiben	
	§ 19. Die Banbbremfen	29
OVER THE	<b>6</b> 107	
Abschnitt III.	Die Lehre von der Bewegung fester Körper mit Rud=	
	sicht auf ihre Ursachen (Dynamit fester Rörper) 13	
	§ 20. Bewegung auf ber schiefen Gbene	
	§ 21. Wurfbewegung	
	§ 22. Gleichförmige Kreisbewegung (Zentripetalfraft) 13	
	§ 23. Geradlinig schwingende Bewegung	
	§ 24. Das Benbel	
	§ 25. Trägheitsmoment	
	§ 26. Stoß ber Rörper	
	1. Geraber, zentraler Stoß vollfommen unelastischer Körper 14	
	2. Geraber, zentraler Stoß volltommen elastischer Körper 15	
	3. Schiefer, zentraler Stoß	Z
OKLANIH TV	Die Cahre nam Alaikaamikt (Statis) transhar ställigen	
Abschnitt IV.	Die Lehre vom Gleichgewicht (Statit) tropfbar flüffiger Rörper	c
	•	U
	§ 27. Unterschied zwischen festen und fluffigen, zwischen tropfbar	_
	fülstigen und gasförmigen Körpern	b
	§ 28. Bafferbrud ohne Berüdsichtigung ber Schwerfrafte (Hybro-	c
	ftatischer Drud)	
	§ 29. Banbstärke von Gefäßen und Rohren	
	§ 30. Ginfluß ber Schwerträfte. Drud auf Gefäßwandungen . 16	
	§ 31. Auftrieb. Birkliches, spezifisches, scheinbares Gewicht 16	
	§ 32. Zusammenhängenbe (kommunizierenbe) Röhren 16	o
Whichnitt V	Die Lehre von ber Bewegung (Dynamit) tropfbar	
Abschnitt V.	flüssiger Körper	q
	§ 33. Ausstuß des Wassers aus Gefäßen	
	§ 34. Sphraulischer Druck	
	NOT. ENVIRONMENTALE AND INC	J

- <i>'</i>	VII
	Seite
	177
o to the second and t	180
§ 37. Stoß des Wassers	183
Abschnitt VI. Die Lehre vom Gleichgewicht gasförmiger Rörper	
(Merostatit)	184
§ 38. Allgemeine Gesetze	184
§ 39. Druck ber atmosphärischen Luft. Barometer. Manometer	185
§ 40. Die Gesetze von Mariotte und Gan=Luffac	187
§ 41. Barometrische Höhenmessung	191
§ 42. Auftrieb der Luft. Steigkraft und Steighöhe des Luftballons	192
§ 43. Anwendungen des Luftbruckes	194
	194
	195
3. Die Saugpumpe	195
4. Die Druckpumpe	196
5. Die Feuerspriße	197
6. Die Luftpumpe	199
Abschnitt VII. Die Lehre von der Bewegung gaßförmiger Körper	
(Aerobynamik)	201
§ 44. Aussluß der Luft	201
§ 45. Bewegung der Gase in Rohrleitungen	203
§ 46. Widerstand ber Fluffigkeiten (Baffer und Luft) gegen be-	
wegte feste Körper	204
Anhang.	
Tabelle ber Reibungskoeffizienten	206
Tabelle ber spezifischen Gewichte	207
Tabelle der Fallhöhen	209
Tabelle der Endgeschwindigkeiten	210
Tabelle der trigonometrischen Zahlen	211
Tabelle der Logarithmen der Zahlen 1 bis 1200	215



### Abschnitt I.

# Grundbegriffe der Mechanik.

§ 1.

# Einleitung.

Die Mechanif handelt von den Kräften und den Bewegungen (ober Bewegungsänderungen), welche burch bieselben bewirft werden.

Die Kräfte selbst sind und unbefannt; wir können nur beren Wirkungen auf die Körper wahrnehmen. Kraft läßt sich zwar erklären als Ursache der Bewegung (ober Bewegungsänderung); damit ist aber das eigentliche Wesen der Kraft noch nicht festgestellt. Den Ursprung jeder Kraft bildet ein Körper; die Wirkung der Kraft sehen wir an einem anderen Körper, welcher durch dieselbe bewegt oder in seiner Bewegung geändert wird. In bezug auf den ersten Körper ist daher die Kraft als Wirkung, in bezug auf den zweiten als Ursache der Bewegung aufzusassen. Man versteht also unter "Kraft" die Wirkung eines Körpers auf die Bewegung eines anderen.

Gerät ein ruhender Körper unter Einwirkung einer Kraft nicht in Bewegung, so läßt sich dieses dadurch erklären, daß Gegenkräfte vorhanden sind, oder daß die Kraft nicht groß genug ist, die Widerstände, welche sich der Bewegung des Körpers entgegensetzen, zu überwinden.

Die zu betrachtenden Körper können sich daher im Zustande der Ruhe (im Gleichgewichte) oder der Bewegung befinden. Die Körper selbst können ferner sest, tropsbar slüssig oder gassörmig sein, wonach sich für die gesamte Mechanik folgende Einteilung ergibt:

- 1. Die Lehre vom Gleichgewicht und von der Bewegung fester Rörper.
- Allgemein wird die Lehre vom Gleichgewicht mit Statif, die Lehre von ber Bewegung mit Dynamif bezeichnet.

§ 2.

# Allgemeine Eigenschaften der Körper.

Wir nehmen mit unseren Sinnen Materie oder Stoff wahr. Die Menge der im Weltenraume vorhandenen Materie ist unveränderlich.

Begrenzte Materie nennen wir einen Körper; ben Raum, ben berselbe einnimmt, sein Bolumen; bie Menge ber in ihm enthaltenen Materie seine Masse. Die Körper besiten folgende allgemeine Eigenschaften:

1. Räumliche Ausbehnung nach Länge, Breite und Sohe.

Als Längenmaß bient bas Meter (ber zehnmillionste Teil eines Erbquabranten) ober beffen Unterabteilungen (Zentimeter, Millimeter).

- 2. Unburchbringlichkeit ober bas Behaupten bes eigenen Raumes; b. h. ber von einem Körper erfüllte Raum kann nicht gleichzeitig von einem anderen Körper eingenommen werben.
- 3. Schwere. Die Körper haben vermöge ber Anziehungstraft ber Erbe (ber Schwerkraft) bas Bestreben, sich beren Mittelpunkt zu nähern; sie üben infolgebessen auf eine Unterlage einen Druck aus, welcher bas Gewicht bes Körpers genannt wirb.

Als Gewichtseinheit dient das Kilogramm, d. i. das Gewicht eines Kubikdezimeters reinen deftillierten Wassers von 4° C.

Die Richtung, in welcher sich ein frei fallender Körper bewegt, heißt lotrecht ober fenkrecht (vertikal), eine barauf winkelrechte Linie ober Gbene wagerecht (horizontal).

- 4. Teilbarkeit. Jeber Körper ift teilbar. Die mechanisch kleinsten Teilchen, aus benen ein Körper besteht, heißen Moleküle (Massen=teilchen); biese können chemisch aber noch aus mehreren Atomen zus sammengesetzt sein.
- 5. Porosität. Das Volumen eines Körpers wird von dem Materiale nicht stetig erfüllt; es sind stets Zwischenräume oder Poren vorhanden, die bei einigen Körpern (3. B. beim Schwamm) schon mit bloßem Auge, bei anderen dagegen nur mit hilfe des Mikrostopes wahrnehmbar sind.

Gine unmittelbare Folge ber Porofität ift bie Zusammenbrüds barteit und Ausbehnbarteit ber Körper. Diese Gigenschaften zeigen sich am beutlichsten bei ben Gasen, am unvollfommensten bei ben tropfbar-flüssigen Körpern.

- 6. Kohäfion nennt man die gegenseitige Anziehung der sich berührenden einzelnen Teilchen eines und besselben Körpers. Die Kohäsion äußert sich bei den festen Körpern in dem Widerstande, welchen diese der Trennung oder Verschiedung ihrer Teile entgegensehen (Festigsteit); bei den flüssigen Körpern in dem Bestreben, Kugelgestalt anzunehmen (z. B. beim Regentropsen).
- 7. Abhäsion ift die gegenseitige Angiehung ber fich berührenden einzelnen Teilchen zweier verschiedener Rörper. Die Abhäsion läßt fich-

3. B. beobachten, wenn man zwei sorgfältig abgeschliffene Metalls platten aneinander brückt und sie barauf zu trennen sucht oder wenn man eine ins Wasser getauchte ebene Platte lotrecht abhebt.

Auf ber Abhäfion beruhen die Erscheinungen der Kapillarität ober Haarröhrchenanziehung. Es ift dieses die Eigentümlichkeit enger Röhren und Kanäle, in eine Flüssigkeit eingetaucht, diese an ihren Wänden emporzuziehen und sie bis über den Spiegel der äußeren Flüssigkeit aufsteigen zu lassen.

Diese Erscheinung zeigt sich aber nur bei solchen Flüssigkeiten, bei benen die Kohäsion ber einzelnen Teilchen geringer ist als die Abhäsion zwischen ber Flüssigkeit und dem eingetauchten Röhrchen (benehende Flüssigkeiten im Gegensatz zu nicht benehenden Flüssigkeiten); z. B. steht Wasser in einem Glasröhrchen über, Quecksilber bagegen unter dem äußeren Klüssigkeitessel.

8. Elastizität nennt man die Fähigkeit eines Körpers, seine ursprüngliche, aber durch äußere Kräfte veränderte Form nach Aufhören der Kraftwirkung wieder anzunehmen.

Bis zu einem gewissen Grabe sind alle Körper elastisch; einen vollkommen elastischen Körper gibt es jedoch nicht, ebensowenig aber auch einen vollkommen unelastischen Körper.

#### § 3.

# Die geometrischen Bewegungen der Körper.

Bei der Bewegung der Körper finden Ortsänderungen und zugleich Zeitänderungen ftatt; es sind daher die Beziehungen, welche zwischen den zurückgelegten Wegen und den dabei verstoffenen Zeiten bestehen, zu entwickeln. Dabei sollen zunächst die Ursachen der Bewegung, also die Kräfte, unberücksichtigt bleiben.

Die Bewegung eines Körpers bestimmt sich aus ber im allgemeinen versschiedenen Bewegung seiner einzelnen Bunkte. Da es bei fortschreitenden Bewegungen in vielen Fällen aber nur auf die Bewegung des Körpers im großen und ganzen ankommt, so kann der Einfachheit wegen in allen solchen Fällen der sich bewegende Körper als Massenpunkt (materieller Punkt) behandelt werden, d. h. als geometrischer Punkt, in welchem die Masse des Körpers verseinigt gedacht wird.

# 1. Einfache Bewegungen.

Man unterscheibet gerablinige und krummlinige, ferner gleich = förmige und ungleichförmige Bewegungen.

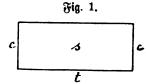
Gine gleichförmige Bewegung (fie möge gerablinig ober frummlinig fein) ift eine folche, bei welcher in gleichen Zeiten gleiche Wege zurückgelegt werben, so daß sich die zurückgelegten Wege zueinander verhalten, wie die dabei verfloffenen Zeiten. Der in ber Zeiteinheit (1 sec.) zurudgelegte Weg heißt bie Beschwindigfeit.

Bezeichnet man bie Geschwindigkeit mit c, die Zeit, in welcher ber Beg 8 zurückgelegt wirb, mit t, fo ift:

ber Weg, welcher in 1 sec. zurückgelegt wirb = c allgemein also:

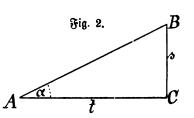
ober in Worten:

#### Beg = Gejdwindigkeit × Zeit.



Da der Weg 8 hier als Broduft zweier Fat= toren c und t ericheint, fo fann berfelbe graphisch bargestellt werben als Rechted, bessen Grundlinie = t und bessen Sohe = c ift (Fig. 1).

Die Bl. 1) läßt sich auch schreiben:

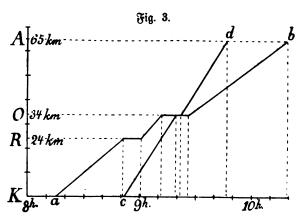


$$c = \frac{s}{t} \quad . \quad . \quad . \quad 2)$$

1)

Danach erscheint, wenn man in einer anderen graphischen Darftellung (Fig. 2) die Zeiten als magerechte, die Wege als lotrechte Streden aufträgt, bie Geschwindigfeit c als Tangente bes Winfels a, ben bie Gerabe A B mit ber Zeitlinie AC einschließt.

Aus bem größeren ober kleineren Neigungswinkel ber Geraben AB er= tennt man die größere ober geringere Beschwindigkeit ber Bewegung. Gine stark ansteigende Linie AB bezeichnet eine schnellere, eine flach geneigte Linie AB eine langfamere Bewegung. Gine abwärts ftatt aufwärts geneigte Gerabe murbe eine Bewegung mit negativer Geschwindigkeit, also eine rudläufige Bewegung barftellen.



Gine Gerabe, welche ber Zeitlinie parallel läuft  $(\alpha = \Re u \mathbb{I})$ , bezeichnet den Huhezustand.

In diefer Beife find 3 B. bie graphischen Fahrplane ber Gifenbahnen an= gefertigt. Der in Fig. 3 burch bie gebrochene Linie a b dargeftellte Berfonen= zug fährt 815 von Rarls= ruhe (K) ab, fommt 851 nach Raftatt (R), hat bort Aufenthalt bis 901, er=

reicht Oos (O) um 912, verweilt dort 14 Minuten und fährt um 926 weiter nach Appensweier (A), wo er 1019 eintrifft.

Der von Karlsruhe um 8°2 abgehende Schnellzug od, bessen größere Geschwindigsteit aus dem größeren Reigungswinkel hervorgeht, fährt in Rastatt ohne Aufenthalt durch, erreicht Oos um 91°9, überholt dort den Personenzug, indem er schon 9°2 weitersfährt und um 947 in Appenweier ankommt.

Führt ber Körper eine gerablinig fortschreitende Bewegung aus, so sind die Bewegungen seiner sämtlichen Punkte ebenfalls gerablinig fortschreitend. Dreht sich aber der Körper um eine seste Achse, mit welcher er unveränderlich verbunden ist, so beschreibt seder außerhalb dieser Achse liegende Punkt des Körpers einen Kreis, dessen Mittelpunkt die Achse dilbet und dessen Gene auf dieser winkelrecht steht. Ist die Drehung des Körpers und folglich sedes Punktes desselben in seinem Kreise gleichförmig, und wird die Anzahl der Umdrehungen in der min. mit n bezeichnet, so ist nach Gl. 2) die Geschwindigkeit eines in der Entsernung r von der Drehachse besindlichen Punktes:

$$c = \frac{s}{t} = \frac{2r\pi n}{60} \cdot \frac{4ij}{2} \cdot \dots \cdot 3) /$$

Bei ber veränderlichen Bewegung werben in gleichen Zeiten ungleiche Wege zurückgelegt; die Geschwindigkeit andert sich baher in jedem Augenblick. Tropbem kann auch bei einer solchen Bewegung von der Geschwindigkeit in einem bestimmten Zeitpunkte die Rede sein. Man versteht darunter den Weg, welchen der sich bewegende Körper in der nächstsolgenden Sekunde zurücklegen würde, wenn er sich von diesem Zeitpunkte an gleichmäßig fortbewegte.

Die Geschwindigkeitsanderung kann bei der veränderlichen Bewegung wieder gleichförmig ober ungleichförmig sein, wonach man gleichförmig veränderte und ungleichförmig veränderte Bewegungen unterscheibet. Auf die letteren gehen wir hier nicht näher ein.\*)

Gine gleich förmig veränderte Bewegung ift eine folche, bei welcher sich die Geschwindigkeit in gleichen Zeiten um gleiche Größen andert. Die in der Zeiteinheit (1 soc.) erfolgende

Die Berzögerung tann als negative Beschleunigung angesehen werben.

Bezeichnet man bie Beschleunigung mit p, die Anfangsgeschwindigkeit mit c, die nach t Sekunden erlangte Endgeschwindigkeit mit v, so ist:

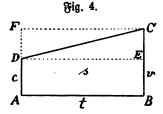
bie Geschwindigkeit nach 
$$1$$
 sec.  $= c + p$  ,  $= c + 2p$  ,  $= c + 2p$  allgemein ,  $= c + pt$ 

also:

<sup>\*)</sup> Gine ungleichförmig veranderte Bewegung ift 3. B. die Bewegung bes Rolbens bezw. Rreugtopfes beim Kurbeltrieb (vergl. Fig. 16).

woraus sich für bie Beschleunigung p ergibt:

Die gleichförmig beschleunigte Bewegung läßt sich in ähnlicher Weise wie in Fig. 1 graphisch barstellen burch Fig. 4, in welcher AB=t, AD=c, BC=v ist.



Der während der Zeit t zurückgelegte Weg s ist gleich dem Inhalt des Trapezes ABCD; folglich:

$$\mathbf{s} = \left(\frac{\mathbf{v} + \mathbf{c}}{2}\right)\mathbf{t} \dots \dots 5$$

Man gelangt zu biesem Ausbrud auch burch bie Überlegung, baß ber bei ber gleichförmig besichleunigten Bewegung mährend ber Zeit t zurüds

gelegte Weg s gleich bem Wege sein muß, ben ber Körper zurücklegen würbe, wenn er sich gleichförmig mit ber mittleren Geschwindigkeit  $\left(\frac{\mathbf{v}+\mathbf{c}}{2}\right)$  bewegte.

Sest man ben fich aus Gl. 4) ergebenben Wert:

$$t = \frac{v - c}{p}$$

in Bl. 5) ein, fo folgt:

$$\mathbf{s} = \left(\frac{\mathbf{v} + \mathbf{c}}{2}\right) \cdot \left(\frac{\mathbf{v} - \mathbf{c}}{\mathbf{p}}\right) = \frac{\mathbf{v}^2 - \mathbf{c}^2}{2\mathbf{p}} \cdot \ldots \cdot 6$$

Man erhält für den Weg s noch weitere Ausdrücke, indem man die Gl. 4) für v bezw. für c auflöft und die sich ergebenden Werte in Gl. 5) einsetzt. Nach Gl. 4) ist:

$$v = c + pt$$

Durch Ginfegung biefes Wertes in Gl. 5) wird bann:

$$\mathbf{s} = \left(\frac{\mathbf{c} + \mathbf{p} \, \mathbf{t} + \mathbf{c}}{2}\right) \, \mathbf{t} = \mathbf{c} \, \mathbf{t} + \frac{\mathbf{p} \, \mathbf{t}^2}{2} \dots \dots \dots \, 7)$$

Nach Gl. 4) ift ferner:

$$c = v - pt$$

Durch Einsetzung biefes Wertes in Gl. 5) entfteht:

$$\mathbf{s} = \left(\frac{\mathbf{v} + \mathbf{v} - \mathbf{p} \, \mathbf{t}}{2}\right) \, \mathbf{t} = \mathbf{v} \, \mathbf{t} - \frac{\mathbf{p} \, \mathbf{t}^2}{2} \, \dots \, \dots \, 8)$$

Die beiben letzten Ausbrücke für s (Gl. 7 und 8) ergeben sich geometrisch auch birekt aus Fig. 4, indem man das Trapez ABCD einmal auffaßt als Summe des Rechteckes ABED und des Dreieckes CDE; ein anderes Mal als Differenz des Rechteckes ABCF und des Dreieckes CDF. Es ist nämlich:

$$CE = DF = v - c = pt$$

folglich:

$$\triangle CDE = \triangle CDF = pt \frac{t}{2} = \frac{pt^2}{2}$$

Sett man in ben  $\mathfrak{Gl}$ . 4) bis 7)  $\mathfrak{c}=0$ , so erhält man für die gleich= förmig beschleunigte Bewegung mit der Anfangsgeschwindigkeit =0:

Die graphische Darstellung ber Bewegung für biesen Fall ist ein Dreieck ( $\triangle$  CDE in Fig. 4).

Aufgabe 1. Befchen Beg legt eine Lotomotive in 24 min. gurud, wenn fie fich mit einer Geschwindigkeit von 12 m in ber soc. gleichmäßig fortbewegt?

Auflösung. Gegeben ift:

$$c = 12 m$$

unb:

$$t = 24 \text{ min.} = 24.60 = 1440 \text{ sec.}$$

also nach Gl. 1):

$$s = 12 \cdot 1440 = 17280 \text{ m}$$

Aufgabe 2. Belche mittlere Geschwindigkeit hat eine Lokomotive, welche in ber Stunde 60 km gurudlegt?

Auflösung. Gegeben ift:

$$t = 60$$
,  $60 = 3600$  sec.

unb:

$$s = 60 \text{ km} = 60000 \text{ m}$$

folglich ift nach Gl. 2):

$$c = \frac{60000}{3600} = 16^2/s \text{ m}$$

Aufgabe 3. Wenn die Geschwindigkeit des Lichtes zu 40 000 Meilen, die Entfernung der Erde von der Sonne zu 21 Millionen Meilen angenommen wird, wie lange braucht bann ein Lichtstrahl, um von der Sonne zur Erde zu gelangen?

Auflösung. Nach Gl. 1) ift:

$$t = \frac{s}{c} = \frac{21\,000\,000}{40\,000} = 525$$
 sec. = 8 min. 45 sec.

Aufgabe 4. Der Mond braucht zu seiner Bahn um die Erde rund 28 Tage. Wie groß ist die Geschwindigkeit desselben, wenn die Entsernung des Mondes von der Erde zu 50 000 Meilen angenommen wird?

Auflöfuna.

1 
$$\Re g = 24.60.60 = 86400$$
 sec.  
 $t = 28 \Re g = 28.86400 = 2419200$  sec.

Der Umfang ber Monbbahn ift:

folglich nach Gl. 2):

$$c = \frac{314\ 000}{2\ 419\ 200} = \infty\ 0,13$$
 Meilen

Aufgabe 5. Gine Dampfmaschine macht n=50 Umbrehungen in ber min., ber Kurbelhalbmesser ist r=0.4 m. Wie groß ist die mittlere Geschwindigkeit bes Kurbelzapfens?

Auflösung. Nach Gl. 3) ift:

$$c = \frac{2.0,4.3,14.50}{60} = \infty 2,1 m$$

Aufgabe 6. Ein Körper, welcher sich mit ber Beschleunigung  $p=1\,m$  bewegt, habe die Anfangsgeschwindigkeit  $c=2\,m$ , die Endgeschwindigkeit  $v=10\,m$ . Belche Zeit braucht berselbe zu ber Bewegung, und wie groß ist ber burchlaufene Beg ?

Auflösung. Nach Gl. 4) ift:

$$t = \frac{v-c}{p} = \frac{10-2}{1} = 8 \text{ sec.}$$

ferner nach Gl. 5):

$$s = \frac{10+2}{2} \cdot 8 = 48 \text{ m}$$

ober auch g. B. nach Gl. 7):

$$s = 2.8 + \frac{1.8^2}{2} = 48 \text{ m}$$

Aufgabe 7. Ein Eisenbahnzug habe in einem bestimmten Augenblide eine Geschwindigkeit von 15 m. Er werbe so gebremst, daß seine Geschwindigkeit in jeder sec. um 0,5 m abnimmt. Wie groß ist die Geschwindigkeit nach 24 sec. und wie groß ber während dieser Zeit zuruckgelegte Weg?

Muflöfung. Gegeben ift:

$$t = 24$$
 $c = 15$ 
 $p = -0.5$ 

folglich nach Gl. 4):

$$v = c + pt = 15 - 0.5 \cdot 24 = 3 \text{ m}$$

und nach Gl. 5):

$$s = \frac{3+15}{2} \cdot 24 = 216 \text{ m}$$

Aufgabe 8. Ein Körper bewege sich mit der Geschwindigkeit  $c=6\,\mathrm{m}$  von einem Punkte A geradlinig und mit der Beschleunigung  $p=0,2\,\mathrm{m}$  nach dem Punkte B, wo er mit der Geschwindigkeit  $v=20\,\mathrm{m}$  ankommt. Wie groß ist die Entsernung der Punkte A und B voneinander?

Auflösung. Nach Gl. 6) ift:

$$s = \frac{20^2 - 6^2}{2.0.2} = 910 \text{ m}$$

Aufgabe 9. Gine Lokomotive hat in einem bestimmten Augenblide eine Gesichwindigkeit von 5 m und sett bann ihre Bewegung mit 0,6 m Beschleunigung 16 sec. lang fort. Belchen Beg hat fie mahrend bieser Zeit zurudgelegt?

Muflöfung. Rach Gl. 7) ift:

$$s = 5.16 + \frac{0.6 \cdot 16^2}{2} = 156.8 \text{ m}$$

Aufgabe 10. Belche Beschleunigung erhält eine Granate in bem Laufe eines 11,2 m langen Geschützrohres, wenn fie mit einer Geschwindigkeit von  $\sim 800$  m an der Mündung ankommt, und wie lange dauert die Bewegung in demfelben?

Auflöfung. Da hier bie Anfangsgeschwindigkeit = Rull ift, fo erhalt man aus Gl. 11):

$$p = \frac{v^2}{2s} = \frac{800^2}{2.11.2} = \infty 28500 \text{ m}$$

Diefe große Beschleunigung entspricht jedoch ber Zeit von 1 sec. In Birklichkeit fteht bas Geschoß unter Ginwirkung ber Bulvergase nur mahrend einer Zeit nach Gl. 9):

$$t = \frac{v}{p} = \frac{800}{28\,500} = \infty \frac{1}{36}$$
 sec.

Die erzeugte Geschwindigkeit beträgt baber auch nur  $\frac{28\,500}{36}=\sim 800$  m.

Aufgabe 11. Gin Stein braucht 3,5 Sefunden, um einen 60 m tiefen Schacht zu burchfallen. Wie groß ift die Befchleunigung?

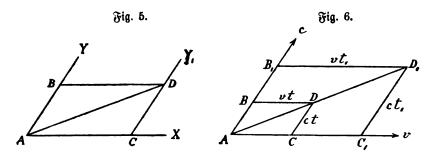
Auflösung. Rach Gl. 12) ift:

$$p=rac{2\,\mathrm{s}}{\mathrm{t}^2}=rac{2\,.\,60}{3,\!5^2}=\infty\,9,\!8\,$$
 m (Beschleunigung ber Schwere).

# 2. Bufammengefette Bewegungen.

Bewegt sich ein Massenpunkt in einer bestimmten Richtung, während ber Körper, auf dem sich berselbe befindet oder dem er angehört, gleichzeitig sich in einer anderen Richtung bewegt, so führt der Massenpunkt in Wirklichkeit eine Bewegung aus, die sich aus jenen beiden Einzelbewegungen zusammensett.

Es sei der Punkt A (Fig. 5) der Ausgangspunkt der Bewegung, AY die Bahnlinie des Massenpunktes. AX die Bahnlinie des Körpers. In einer be-



stimmten Zeit t habe sich ber Körper von A nach C bewegt; es ist bann ins zwischen die Bahnlinie AY aus der ursprünglichen Lage in die neue der AY parallele Lage CY, gekommen. Gleichzeitig aber habe der Massenpunkt die

Strede AB zurückgelegt, welche baher auf ber neuen Lage  $CY_1$  abzutragen ift (CD=AB). Der Endpunkt D ift bann ber Ort, welchen ber Massenpunkt nach t Sekunden wirklich erreicht hat. D ist ber bem Anfangspunkte A ber Bewegung gegenüber liegende Echunkt eines Parallelogramms, welches aus ben beiben Streden AB und AC konstruiert ist.

Als Beispiel fann bie Bewegung eines Menschen auf einem Schiffe an= geführt werben.

Sind die beiden Einzelbewegungen (Seitenbewegungen) AB und AC geradlinig und gleichförmig, so ist die wirklich ausgeführte Bewegung AD (die resultierende oder Mittelbewegung) ebenfalls geradlinig und gleichförmig.

Bum Beweise bestimme man die Punkte D und  $D_1$ , welche der Massenspunkt nach t bezw.  $\mathbf{t}_1$  Sekunden erreicht hat (Fig. 6). Sind  $\mathbf{c}$  und  $\mathbf{v}$  die Gesschwindigkeiten der beiden gleichsörmigen Seitenbewegungen, so ist D der dem Punkte A gegenüber liegende Echunkt eines aus den Längen  $\mathbf{A} \mathbf{B} = \mathbf{c} \mathbf{t}$  und  $\mathbf{A} \mathbf{C} := \mathbf{v} \mathbf{t}$  konstruierten Parallelogramms. Sebenso ist  $D_1$  der dem Punkte A gegenüber liegende Schunkt eines aus den Längen  $\mathbf{A} \mathbf{B}_1 = \mathbf{c} \mathbf{t}_1$  und  $\mathbf{A} \mathbf{C}_1 = \mathbf{v} \mathbf{t}_1$  konstruierten Parallelogramms.

Aus Fig. 6 folgt:

$$\frac{AC}{CD} = \frac{vt}{ct} = \frac{v}{c}; \frac{AC_i}{C_iD_i} = \frac{vt_i}{ct_i} = \frac{v}{c}$$

Also auch:

$$\frac{AC}{CD} = \frac{AC_1}{C_1D_1} = \frac{v}{c}$$

b. h. bie Punkte ADD, liegen in einer geraben Linie. Aus Fig. 6 folgt ferner:

$$\frac{AD}{AD_1} = \frac{CD}{C_1D_1} = \frac{ct}{ct_1} = \frac{t}{t_1}$$

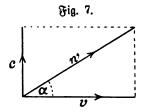
ober in Worten: Bei der Mittelbewegung verhalten sich die zurückgelegten Wege wie die dabei verstoffenen Zeiten. Die Mittelbewegung muß daher ebenfalls gerablinig und gleichförmig sein; die Geschwindigkeit w derselben wird dargestellt durch die Diagonale eines aus den Seitengeschwindigkeiten aund v konstruierten Parallelogramms.

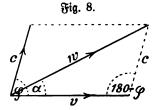
Fallen die Bewegungsrichtungen in dieselbe Gerade, so ist die Mittelsgeschwindigkeit gleich der Summe der Seitengeschwindigkeiten, wenn die Beswegungen gleiche Richtung; dagegen gleich der Differenz der Seitengeschwindigkeiten, wenn die Bewegungen entgegengesetzte Richtung haben. Stehen die Seitengeschwindigkeiten a und v rechtwinklig auseinander (Fig. 7), so ist die Mittelgeschwindigkeit:

$$w = \sqrt{c^2 + v^2}$$

Die Richtung von w ergibt sich aus:

$$tg \alpha = \frac{c}{v}$$





Bilben die Seitengeschwindigkeiten ben beliebigen Winkel  $\varphi$  miteinander (Fig. 8), so wird:

$$w^2 = c^2 + v^2 - 2 c v \cos(180 - \varphi)$$
  
 $w = \sqrt{c^2 + v^2 + 2 c v \cos \varphi}$ 

also:

Die Richtung von w folgt aus:

$$\frac{\sin\alpha}{\sin(180-\varphi)} = \frac{c}{w}$$

ober:

$$\sin\alpha = \frac{c\sin\varphi}{w}$$

Umgekehrt kann man auch jebe gegebene Geschwindigkeit als zusammengesetzt ansehen und dieselbe durch Parallelogrammkonstruktion in zwei Seitengeschwindigskeiten von gegebener Richtung zerlegen.

Genau in derselben Weise wie die gleichförmigen Bewegungen werden die gleichförmig beschleunigten (ober verzögerten) Bewegungen durch Parallelos grammkonstruktion zusammengesett bezw. zerlegt.

Die aus zwei gleichförmig beschleunigten Einzelbewegungen zusammengesetzte Mittelbewegung ist wieder gleichförmig beschleunigt; die Beschleunigung berselben wird dargestellt durch die Diagonale des aus den beiden Seitenbeschleunigungen konstruierten Parallelogramms.

Durch Zusammensetzung einer gleichförmigen mit einer gleichförmig besichleunigten Bewegung entsteht, wenn beibe einen Winkel miteinander bilden, eine frummlinige (parabolische) Bewegung (vergl. § 21. Wurfbewegung).

Aufgabe 12. Gin Schiff bewegt sich mit einer Geschwindigkeit von 3 m ftromabwarts. Wie groß ist die wirkliche Geschwindigkeit w eines Menschen, welcher mit einer Geschwindigkeit von 1,2 m auf dem Berbecke des Schiffes in der Richtung stromabwarts geht? Wie groß ist die Geschwindigkeit w,, wenn er in umgekehrter Richtung (stromauswarts) geht?

$$w = 3 + 1.2 = 4.2 \text{ m}$$
  
 $w_1 = 3 - 1.2 = 1.8 \text{ m}$ 

Aufgabe 13. Die Geschwindigkeit eines Bootes rechtwinklig zur Stromrichtung sei v=3 m; ber Strom selbst fließt mit einer Geschwindigkeit c=4 m. Wie groß ist die wirkliche Geschwindigkeit w des Bootes?

Auflösung.

$$w = \sqrt{c^2 + v^2} = \sqrt{4^2 + 3^2} = 5 m$$

Aufgabe 14. Gin Körper hat nach einer Richtung eine Geschwindigkeit von 6 m und zugleich nach einer anderen Richtung, die mit ersterer einen Winkel von 60° einschließt, eine Geschwindigkeit von 3 m. Es soll die Mittelgeschwindigkeit w durch Zeichnung und Rechnung bestimmt werden.

Auflösung. Berben die gegebenen Seitengeschwindigkeiten in einem passenden Maßstabe aufgetragen (Fig. 8), so kann die gesuchte Mittelgeschwindigkeit w direkt absgemessen werden.

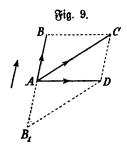
Durch Rechnung ergibt fich:

$$w = \sqrt{6^2 + 3^2 + 2 \cdot 6 \cdot 3 \cos 60^\circ} = 7.94 \text{ m}$$

#### 3. Relative (Scheinbare) Bewegung.

Wenn ber Raum, in welchem sich ein Körper (Massenpunkt) bewegt, selbst eine fortschreitende Bewegung aussührt, so setzt sich nach 2. in diesem Parazgraphen die wirkliche oder wahre Bewegung des Körpers aus jenen beiden Einzelbewegungen zusammen.

Konstruiert man also (Fig. 9) aus ber Bewegung AB bes fortschreitenben Raumes und ber Bewegung AD bes Körpers in bem Raume ein Parallelogramm, so stellt die Diagonale AC besselben die wahre Bewegung des Körpers dar.



Die Bewegung AD bes Körpers in bezug auf ben bewegten Raum heißt bie relative ober schein = bare Bewegung, ba einem in bem Raume befindlichen Beobachter nur biese Bewegung zu erfolgen scheint. Im Gegensat bazu nennt man bie wirklich ausgeführte Bewegung AC bie wahre ober absolute Bewegung.

Häufig liegt bie Aufgabe vor, aus ber absoluten Bewegung und ber Bewegung bes fortschreitenden Raumes bie relative Bewegung zu bestimmen. Man hätte bann (Fig. 9) ein Parallelogramm zu konstruieren aus ber

Diagonalen AC (ber absoluten Bewegung) und einer Seite AB (ber Bewegung bes Raumes). Die andere Seite AD bes Parallelogramms stellt bann bie gesuchte relative Bewegung bar.

Statt bessen kann man aber auch AD als Diagonale bes Parallelos gramms AB, DC betrachten, bessen eine Seite AC die absolute Bewegung, bessen andere Seite AB, das entgegengesetzte der Bewegung des fortschreitenden Raumes ist.

Für gleichförmige Bewegungen mit konstanten Geschwindigkeiten erhält man banach zur Bestimmung der relativen Geschwindigkeit die Regel:

Man fonstruiere aus ber absoluten Geschwindigkeit und ber entgegengesett (negativ) genommenen Geschwindigkeit des fortschreitenden Raumes ein Parallelogramm. Die Diagonale besselben stellt die gesuchte relative Geschwindigkeit dar.

Soll 3. B. ein Boot über einen Fluß gerubert werben, in bem bas Wasser mit ber Geschwindigkeit e sließt (Fig. 10), so muß dasselbe, um von bem Punkte A nach bem Punkte E zu gelangen, die Richtung AC erhalten,



welche sich ergibt, wenn man aus ber wahren Geschwindigkeit  $\mathbf{w} = \mathbf{A}\,\mathbf{D}$  und aus —  $\mathbf{c} = \mathbf{A}\,\mathbf{B}_1$  bas Parallelogramm  $\mathbf{A}\,\mathbf{B}_1\,\mathbf{C}\,\mathbf{D}$  konstruiert.

Liegt (Fig. 11) ber Punkt E bem Bunkte A gerabe gegenüber (also  $\mathbf{E}$  B,  $\mathbf{A}\mathbf{E}=90^{\circ}$ ), so wirb:

$$v = \sqrt{w^2 + c^2}$$

Aufgabe 15. Gin Boot soll rechtwinklig über einen Strom von s = 600 m Breite gerubert werben, beffen Bassergeschwindigkeit c = 0,8 m beträgt. Die Überfahrt soll in t = 5 min. bewerkstelligt werben. Wie groß muß die relative Geschwindigkeit v sein, und welche Richtung muß bas Boot erhalten? (Fig. 11.)

Muflojung. Die mahre Geschwindigfeit fur bie Uberfahrt ergibt fich:

$$w = \frac{s}{t} = \frac{600}{5.60} = 2 \text{ m}$$
folglich:
$$v = \sqrt{w^2 + c^2} = \sqrt{2^2 + 0.8^2} = 2.15 \text{ m}$$

$$tg \alpha = \frac{c}{w} = \frac{0.8}{2} = 0.4$$

$$\alpha = 21^{\circ} 50' = \infty 22^{\circ}$$

Sind die Bewegungen gleichförmig beschleunigt, so ift zur Ermittelung ber relativen Bewegung die oben angegebene Parallelogrammkonstruktion in berselben Weise, aber mit den Beschleunigungen statt mit den Geschwindigkeiten auszuführen.

Ein weiteres Beispiel für relative Bewegung bietet bie Bewegung bes Bassers in einem Turbinenrabe. Der fortschreitenbe Raum ist hier bas Laufrab ber Turbine, welches eine gleichförmige Drehbewegung aussührt. Jebes Wassereilchen bewegt sich im Rabe scheinbar (relativ) ber Schaufelform entsprechend, während in Wirklichkeit die wahre (absolute) Bewegung besselben sich in jedem Augenblick aus beiden Einzelbewegungen zustammensett.

§ 4.

# Physikalische Grundgesete.

#### 1. Das Geset der Trägheit (Galilai 1638).

Jeber Körper bleibt im Zustande der Ruhe ober der gleich= förmig geradlinigen Bewegung, solange er nicht durch äußere Kräfte zu einer Underung dieses Zustandes gezwungen wird.

Gine Kraft von sehr furzer Wirkungsbauer (eine sogen. Momentan= fraft) erteilt bei genügender Stärke einem vorher ruhenden Körper eine gleich= förmig geradlinige Bewegung, die dem Trägheitsgesetz zufolge unverändert fortdauern müßte, wenn sie nicht durch Gegenkräfte (Widerstände) schließlich aufgehoben würde.

Erhält 3. B. ein Schlitten auf einer Eisfläche einen Stoß, so würde berselbe sich gleichförmig und gerablinig enblos fortbewegen, wenn ihn nicht schließlich die Reibung und der Luftwiderstand zum Stillstand brächte. Um aber den Schlitten in seiner Bewegung plötzlich aufzuhalten oder auch von seiner gerablinigen Bahn abzulenken, dazu bedarf es immer einer äußeren Kraft.

Durch eine nach Größe und Richtung gleichbleibenbe (sogen. konstante) Kraft erhält ein Körper eine gerablinige, gleichförmig beschleunigte Bewegung, und zwar ist die Beschleunigung der Bewegung um so größer, je größer die Kraft ist. Wirken nacheinander zwei Kräfte auf einen Körper von derselben Masse und erteilen diesem die nämliche Beschleunigung, so nimmt man die Kräfte als einander gleich an. Man betrachtet dagegen eine Kraft als n mal so groß wie eine andere, wenn sie einer und derselben Masse eine n mal so große Beschleunigung erteilt als die andere Kraft.

1. Die Kräfte verhalten fich also wie die Beschleunigungen, welche sie einer und berselben Masse erteilen.

Man nennt zwei Massen einander gleich, wenn sie durch dieselbe Kraft gleiche Beschleunigungen erhalten. Die Masse eines Körpers bezeichnet man als um so größer, je kleiner die Beschleunigung ist, welche ihr von einer bestimmten Kraft erteilt wird. Eine Masse heißt n mal so groß als eine andere, wenn sie durch dieselbe Kraft eine n mal kleinere Beschleunigung erhält; oder wenn sie durch eine n mal größere Kraft dieselbe Beschleunigung erhält als die andere Masse.

- 2. Die Massen verhalten sich also umgekehrt wie bie Be= schleunigungen, welche gleiche Kräfte ihnen erteilen; ober:
- 3. Die Maffen verhalten fich wie bie Kräfte, burch welche fie gleiche Befchleunigungen erhalten.

Um die Größen der Kräfte durch Jahlen ausdrücken zu können, hat man dieselben auf eine bestimmte Krafteinheit zu beziehen. Am gebräuchlichsten ist es, das Gewicht eines Körpers, welcher 1 kg wiegt, als Krafteinheit anzunehmen.

Als Masseneinheit gilt die Masse eines Körpers, welcher durch die Krafteinheit ein Meter Beschleunigung erhält. Eine m mal so große Masse würde durch die Krafteinheit eine m mal so kleine Beschleunigung erhalten, also die Beschleunigung  $\frac{1}{m}$ . Da sich nun die Kräfte verhalten wie die Beschleunigungen, welche sie einer und derselben Masse erteilen, so wird eine Kraft P der Masse m eine P mal so große Beschleunigung erteilen als die Krafteinheit, folglich die Beschleunigung  $\frac{P}{m}$ . Danach erhält man folgende Zusammenstellung:

Die Kraft 1 erteilt ber Masse 1 die Beschleunigung 1 
$$\frac{1}{m}$$
,  $\frac{1}{m}$ ,  $\frac{1}{m}$ ,  $\frac{1}{m}$ ,  $\frac{1}{m}$ ,  $\frac{P}{m}$ ,  $\frac{P}{m}$ 

Bezeichnet man bie Beschleunigung mit p, so ift allgemein:

ober in Worten:

Wird die Kraft = Null, so wird auch die Beschleunigung = Null, b. h. der Bewegungszustand des Körpers ändert sich ohne Einwirkung der Kraft nicht.

# 2. Das Gesetz der Ichwere (Newton 1680).

Die Gewichte ber Körper find Kräfte, welche allen Körpern bie gleiche Beschleunigung erteilen, nämlich:

$$g = 9.81 \text{ m} \dots 14$$

Diese Größe heißt bie Beschleunigung ber Schwere ober bes freien Falles.

Streng genommen ist die Fallbeschleunigung g nicht konstant, sondern abhängig von der geographischen Breite  $\varphi$  und von der Höhe h des Ortes über dem Meerespiegel. Genau ift:

$$g = (9,7806 + 0,0503 \sin^2 \varphi) \cdot (1 - 0,00000032 h)$$

3. B. ift am Aquator ( $\varphi=0$ ) und in der Höhe der Meeresfläche (h = 0):

$$g = \infty 9,781 \text{ m}$$

an ben Bolen ( $\varphi = 90^{\circ}$ ) für h = 0:

$$g = \infty 9,831 \text{ m}$$

Für Karlsruhe ist  $\varphi=49^{\circ}\,1'$  und  $h=117\,$  m, folglich:

$$g = 9.8089 = 9.81 \text{ m}$$

Bezeichnet man bas Gewicht ber Daffe m mit G, jo folgt aus Gl. 13):

$$g = \frac{G}{m}$$

$$m = \frac{G}{g} \cdot \dots \cdot \dots \cdot \dots \cdot 15$$

ober in Worten:

Gl. 15) läßt erkennen, daß man die Gewichtszahl G durch g=9.81 zu dividieren hat, um die Massenzahl zu erhalten. Wenn also (wie vorhin schon geschehen) 1 kg als Gewichtseinheit (Krafteinheit) angenommen wird, so ergibt sich als Masseniheit danach die Masse eines Körpers, welcher 9.81 kg wiegt.

Für eine Masse m, , beren Gewicht G, ift, gilt ebenso nach Gl. 15):

$$m_1 = \frac{G_1}{g}$$

Durch Division beiber Gleichungen erhält man:

$$\frac{m_1}{m} = \frac{G_1}{G}$$

ober in Worten: Die Maffen ber Körper verhalten fich wie ihre Gewichte.

Um die Massen zweier Körper miteinander zu vergleichen, braucht man baher nur deren Gewichte vermittelst einer Wage zu bestimmen.

Aufgabe 16. Durch eine Kraft P=30 kg erhält ein Körper eine Beschleunisgung p=1,8 m. Wie groß ist die Beschleunigung  $p_1$ , welche demselben Körper durch eine Kraft  $P_1=20$  kg erteilt wird?

Auflösung. Nach Sat 1. S. 14:

$$\frac{P_1}{P} = \frac{p_1}{p}$$

also:

$$p_1 = \frac{P_1}{P} p = \frac{20}{30} 1.8 = 1.2 m$$

Aufgabe 17. Ein Körper von der Masse m erhält durch eine gewisse Kraft die Beschleunigung p=2 m; dieselbe Kraft erteilt einem zweiten Körper von der Masse  $m_i$  die Beschleunigung  $p_i=5$  m. In welchem Berhältnis stehen die Massen m und  $m_i$  zueinander?

Auflösung. Nach Sat 2. S. 14:

$$\frac{m_1}{m} = \frac{p}{p_1} = \frac{2}{5} \text{ ober: } m_1 = \frac{2}{5} \text{ m}$$

Aufgabe 18. Wie groß ift die Masse  $m_i$  eines Körpers, wenn bemselben burch eine Kraft  $P_i=75$  kg dieselbe Beschleunigung p erteilt wird, die ein anderer Körper von der Masse m=15 durch eine Kraft P=50 kg erhält?

Auflösung. Nach Sat 3. S. 14:

$$\frac{\mathbf{m_1}}{\mathbf{m}} = \frac{\mathbf{P_1}}{\mathbf{P}}$$

ober:

$$m_1 = \frac{P_1}{P} m = \frac{75}{50} 15 = 22,5$$

Aufgabe 19. Belde Kraft P ift (bei Bernachlässigung aller Reibungen und Wiberstände) erforderlich, um einer Masse m=20 eine Beschleunigung p=3,5 m zu erteilen?

Auflösung. Nach Gl. 13) S. 15:

$$P = pm = 3.5 \cdot 20 = 70 \text{ kg}$$

Aufgabe 20. Wie groß ist die Masse m eines Körpers, welcher 35,3 kg wiegt? Auflösung. Rach Gl. 15) S. 16:

$$m = \frac{G}{g} = \frac{35,3}{9.81} = \sim 3,6$$

Aufgabe 21. Die Maffe m eines Körpers fei bestimmt burch bie Bahl 12. Wie groß ift bas Gemicht besfelben?

Auflöfung.

$$G = mg = 12,9.81 = 117.72 \text{ kg}$$

#### 3. Das Gefet der Gegenwirkung (Reaftionsgefet).

Die Erfahrung lehrt, daß die Kräfte in der Natur nie einzeln auftreten, sondern daß jede Kraft ihre Gegenkraft hat. Kraft und Gegenkraft wirken stets in derselben geraden Linie, haben gleiche Größe, aber entgegengesete Richtung.

In einzelnen Fällen läßt fich biefes Gefet fofort flar erfennen.

Der Druck eines Körpers A auf einen Körper B ruft ben gleichen, aber entgegengesett gerichteten Druck bes Körpers B auf ben Körper A hervor.

Wenn jemand eine Laft fortzieht, so wird er seinerseits mit der gleichen Kraft nach der Laft hingezogen.

Ein in seinen Endpunkten unterstützter, durch senkrechte Kräfte belasteter wagerechter Balken (Fig. 82) übt auf jeden der Unterstützungspunkte einen senkrecht abwärts gerichteten Druck, den sogen. Auflagerbruck, aus; umgekehrt erfährt der Balken durch die Unterstützungspunkte die gleichen, aber entgegenzgeset, also lotrecht aufwärts gerichteten Drücke (Stützenwiderstände).

Aber auch in anderen Fällen, die sich der unmittelbaren Beobachtung entziehen, findet sich das Geset der Gegenwirkung bestätigt; so 3. B. hat die Kraft, mit welcher die Erde von der Sonne angezogen wird, genau dieselbe Größe als die (entgegengesett gerichtete) Kraft, mit welcher ihrerseits die Sonne von der Erde angezogen wird.

überall in der Natur haben Drud und Gegendrud, Jug und Gegenzug biefelbe Größe, aber umgekehrte Richtung.

#### 4. Das Parallelogrammgefek.

Wenn gleichzeitig mehrere Kräfte auf einen Körper wirken, fo ift bie Bewegung besfelben bie Resultierenbe aller berjenigen Bewegungen, welche ber Körper ausführen würbe, wenn jebe ber Kräfte einzeln auf ihn einwirkte.

Auf diesem allgemeinen Gesetze beruht der Lehrsat von dem Parallelo= gramm der Kräfte. Derselbe lautet:

Wirfen zwei Kräfte auf einen Körper, so stellt die Diagonale bes aus ben beiben Kräften fonstruierten Parallelogramms ihrer Größe und Richtung nach die Mittelfraft ober Resultierende bar.

Umgekehrt kann jede Kraft als Mittelkraft aufgefaßt und durch Parallelos grammkonstruktion in zwei Seitenkräfte ober Komponenten von ges gebener Richtung zerlegt werden.

Die Zusammensetzung gegebener Kräfte zu einer Mittelkraft bezw. bie Zerslegung einer gegebenen Kraft in zwei ber Richtung nach bestimmte Seitenkräfte gesschieht nach benselben Regeln wie die Zusammensetzung ober Zerlegung ber Gesschwindigkeiten (§ 3, S. 9). Jede Kraft wird babei bargestellt durch eine gerade Linie, welche so viele Längeneinheiten enthält als die betreffende Kraft Krafteinheiten.

Wirfen bie Seitenfräfte in einer geraben Linie und nach berfelben Rich= tung, fo ift die Mittelfraft gleich ber Summe berfelben.

Wirken zwei Seitenkräfte in einer geraben Linie, aber nach entgegengesetten Richtungen, so ist die Mittelkraft gleich der Differenz berselben und hat die

anber g fräfte l nach ei

Fig. 12.

Richtung ber größeren. Sind die beiden Seitenfräfte ein= ander gleich, so ist die Mitteltraft gleich Null; die Seiten= fräfte halten sich einander im Gleichgewicht.

Sind mehr als zwei in berselben Geraden, aber nach entgegengeseten Richtungen wirkende Kräfte vorhanden, so läßt sich dieser Fall auf den vorigen zurückführen, indem man alle nach einer Richtung hin wirkenden Kräfte zu einer, alle nach der entgegengeseten Richtung

hin wirkenben Kräfte zu einer anberen Kraft burch Summierung gusammenfaßt.

Sollen zwei Kräfte P, und P, beren Richtungen einen rechten Winkel miteinander bilben, zu einer Mittelkraft R vereinigt werden (Fig. 12), so ergibt sich beren Größe burch Rechnung aus:

$$R = \sqrt{P_1^2 + P_2^2}$$

Die Richtung von R wird bestimmt burch:

$$ag lpha = rac{ ext{P}_1}{ ext{P}_2}$$

Ist umgekehrt eine gegebene Kraft R in zwei Seitenkräfte  $P_1$  und  $P_2$  so zu zerlegen, baß diese rechtwinklig zueinander gerichtet sind, und ist der Winkel, welchen  $P_2$  und R miteinander bilden,  $= \alpha$  (Fig. 12), so wird:

$$P_1 = R \sin \alpha$$

$$P_2 = R \cos \alpha$$

Soll bei ber Zerlegung die eine Seitenstraft  $P_1$  fenkrecht zu R gerichtet sein, während die andere  $P_2$  den Winkel  $\alpha$  mit der Kraft R bilbet (Fig. 13), so wird:

$$P_{1} = R tg \alpha$$

$$P_{2} = \frac{R}{\cos \alpha}$$

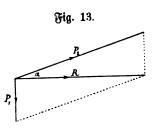
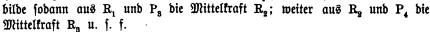


Fig. 14.

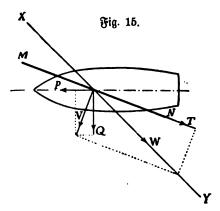
Bilbet jebe ber Seitenkräfte ben gleichen Winkel  $\alpha$  mit ber Kraft R (ein Fall, ber 3. B. bei einer Kniehebelpresse vorsommt), so werden die Seitenkräfte einander gleich. Man erhält (Fig. 14):

$$P_{1} = P_{2} = \frac{R}{2\cos\alpha}$$

Sind mehrere in einer Ebene auf einen Punkt wirkende Kräfte  $P_1P_2P_3$  . . . zu einer Mittelkraft zu vereinigen , so fasse man zunächst zwei berselben , z. B.  $P_1$  und  $P_2$  durch Parallelogrammkonstruktion zu einer Mittelkraft  $R_1$  zusammen ;



Die Aufgabe, eine Kraft R in mehr als zwei Seitenkräfte von gegebenen Richtungen zu zerlegen, bagegen ist unbestimmt, ba unendlich viele Lösungen möglich sind.



Ein Beispiel ber Kräftezerlegung bietet ein kreuzendes Schiff (Fig. 15). Ift XY die Windrichtung und MN das Segel, so zerlegt sich die Windkraft W zunächst in die Seitenkräfte T in der Richtung des Segels und V rechtwinklig dazu. Nur diese letztere Kraft V kann eine Wirkung auf das Segel hervorbringen.

Zerlegt man dieselbe weiter in die Seitenkräfte P in der Richtung bes Schiffes und Q rechtwinklig bazu, so ist P diejenige Kraft, durch welche bas

Schiff vorwärts bewegt wird, während die Kraft Q eine (wegen des großen Bafferwiderstandes geringe) Seitenbewegung, Die sogen. Trift, erzeugt.

Aufgabe 22. In einer geraben Linie und nach berfelben Richtung wirten bie Rrafte P, = 20 kg, P, = 35 kg, P, = 42 kg. Wie groß ist die Mittelfraft R? Auflöfuna.

$$R = 20 + 35 + 42 = 97 \text{ kg}$$

Mufgabe 23. In berfelben Geraben wirten bie Rrafte 48, 30, 16 kg nach rechts, bie Krafte 15, 13, 8 kg nach ber entgegengesetten Richtung. Gef .: Mittelfraft R. Auflösung.

$$R = 48 + 30 + 16 - (15 + 13 + 8) = 58 \text{ kg}$$

Die Richtung von R ift nach rechts, weil bie Summe ber Rrafte nach biefer Richtung bie größere ift.

Mufgabe 24. Zwei rechtwinflig zu einander gerichtete Rrafte P, = 30 kg und P. = 60 kg (Fig. 12) wirten auf einen Korper, beffen Gewicht G = 20 kg ift. Bie groß ift die Mittelfraft R; welchen Binkel a schließt dieselbe mit P, ein, und wie groß ift die Beschleunigung p, welche ber Rorper burch bie Ginwirfung ber Rraft R erfährt?

Auflösung. Trägt man die Kräfte P, und P, als gerade Linicn in einem paffenden Maßstabe (3. B. 1 kg = 1 mm) auf, jo findet man durch Meffung ober Rechnung:

ang: 
$$R = 67.1 \text{ kg}$$
 Aus tg  $\alpha = \frac{30}{60} = 0.5 \text{ folgt}$ : 
$$\alpha = 26^{\circ}30'$$

Die gesuchte Beschleunigung ift nach Gl. 13) S. 15:

$$p = \frac{R}{m} = \frac{Rg}{G} = \frac{67,1.9,81}{20} = 32,9 \text{ m}$$

Aufgabe 25. Es foll von zwei fich unter  $arphi=60^{\circ}$  fcneibenben Rraften P, = 50 kg und P, = 40 kg bie Mittelfraft R burch Ronftruftion gefunden werben.

Muflöfung.

$$R = 78.1 \text{ kg}$$

Dasselbe findet man rechnerisch aus der Gleichung:

$$R = \sqrt{P_1^3 + P_2^3 + 2P_1} \cdot P_2 \cdot \cos \varphi = \sqrt{50^2 + 40^2 + 2} \cdot 50 \cdot 40 \cdot \cos 60^0$$

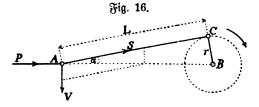
Mufgabe 26. Die Strebe eines Sangewerkes (Dachfparren) fei unter 40° gegen bie Bagerechte geneigt. Ge foll bie lotrechte Seitenfraft V und die magerechte Seiten= fraft H bes Strebendructes P = 5000 kg burch Rechnung bestimmt werben.

Auflöfung.

$$V = 5000 \cdot \sin 40^{\circ} = 5000 \cdot 0,643 = 3215 \text{ kg}$$
  
 $H = 5000 \cdot \cos 40^{\circ} = 5000 \cdot 0,766 = 3830 \text{ kg}$ 

Mufgabe 27. Bei einer Dampfmaschine fei bie Lange ber Rurbel r = 40 cm. bie Lange ber Schubstange L = 5 . 40 = 200 cm und ber Drud, welcher burch bie Rolbenstange auf den Kreugfopf übertragen wird, P = 6280 kg. Wie groß ift ber Drud S, ben bie Schubstange erhalt; wie groß ber Drud V, mit welchem ber Kreugtopf gegen bie Bleitbahn gepreßt wird, in bem Augenblide, wo die Rurbel rechtwinklig gegen bie Schubstange fteht? (Fig. 16.) Wie groß find die größten Berte von S und V? Auflösung. Durch Berlegung von P nach ben Richtungen AC und recht= winklig gu AB findet man allgemein:

$$V = P \cdot tg \alpha$$
;  $S = \frac{P}{\cos \alpha}$ 



Die Kräfte V und S find nicht tonftant, fonbern veranderlich. Für die in Fig. 16 gezeichnete Stellung ber Kurbel ergibt fich:

$$tg\alpha = \frac{r}{L} = \frac{40}{200} = 0.2$$
; ober:  $\alpha = 11^{\circ}20'$ 

$$V = 6280 \cdot 0.2 = 1256 \text{ kg}$$

$$S = \frac{6280}{0.981} = \infty 6402 \text{ kg}$$

Mijo:

Die kleinsten Werte von V und S ergeben sich bei a = 0 (für bie sogen. toten Bunkte ber Kurbel) und zwar:

$$V = 0: S = P$$

Die größten Werte bagegen ergeben fich, wenn bie Kurbel fentrecht fteht, bei einem Winkel amax. Die Größe besfelben bestimmt fich aus:

$$\sin\alpha_{\rm max} = \frac{\rm r}{\rm L} = 0.2~{\rm zu}~\alpha_{\rm max} = \sim 11^{\rm o}~30^{\prime}$$
 Es findet fich dann: 
$$V_{\rm max} = 6280~.~0,203 = \sim 1275~{\rm kg}$$
 
$$S_{\rm max} = \frac{6280}{0.980} = \sim 6408~{\rm kg}$$

§ 5.

# Die Leistungen der Kräfte.

Um die Leiftung einer Kraft zu beurteilen, muß außer der Größe (In= ten sität) berselben auch noch der in einer bestimmten Zeit von ihrem An= griffspunkte zurückgelegte Weg bekannt sein.

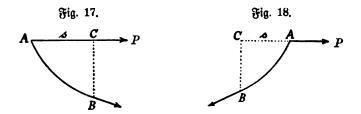
Wenn 3. B. von zwei gleichen Kräften die erste berselben in einer bestimmten Zeit ein und dasselbe Gewicht doppelt so hoch als die zweite hebt, so ist die Leistung der ersten Kraft auch doppelt so groß als die der zweiten.

Allgemein nennt man das Produkt aus der Kraft und dem in der Rich= tung berselben zurückgelegten Wege die von der Kraft verrichtete mechanische Arbeit oder kurz:

Mechanische Arbeit = Rraft X Beg.

Wird die Kraft in kg, ber Weg in m angegeben, so ift die Arbeits= einheit das mkg.

Befindet sich ein Körper unter Einwirfung mehrerer Kräfte, so wird derselbe im allgemeinen eine Bewegung aussühren, die von der Richtung einer dieser Kräfte wesentlich abweichen kann. Wenn trothem von der mechanischen Arbeit eben dieser Kraft die Rede ist, so versteht man darunter das Produkt aus der Kraft und berjenigen Wegeslänge, welche man vom Anfang der Bewegung aus gerechnet in der Kraftrichtung erhält, wenn man von dem Endpunkte der Bewegung aus eine senkendte Linie auf die Kraftrichtung fällt.



Bewegt sich 3. B. ein Körper unter Einwirfung mehrerer Kräfte von A nach B (Fig. 17), und ist P eine der auf ihn wirfenden Kräfte, so ist, wenn BC \( \to \) AC, die von der Kraft P während dieser Bewegung verrichtete mecha=nische Arbeit:

$$\mathfrak{A} = P \cdot \overline{AC} = P \cdot 8$$

In Fig. 18 ist, da der während der Bewegung von A nach B zurücks gelegte Weg s der Kraftrichtung entgegengesett ist, also negativ in Anrechnung gebracht werden muß, die von der Kraft P verrichtete mechanische Arbeit:

$$\mathfrak{A} = -P$$
. s

Bei einem mathematischen Pendel 3. B. ift, wenn mit G bas Gewicht ber Kugel bezeichnet wird (Fig. 19), bie mechanische Arbeit ber Schwerkraft:

während ber Bewegung A.C: 
$$\mathfrak{A}_1=G$$
 . h .CB:  $\mathfrak{A}_2=-G$  . h

und während einer ganzen Benbelschwingung AB (ba bie Punkte A und B in gleicher Höhe liegen):

$$\mathfrak{A}=\mathfrak{A}_{\scriptscriptstyle 1}+\mathfrak{A}_{\scriptscriptstyle 2}=\mathfrak{Null}$$

Ist die Kraft stets rechtwinklig zur Bewegungsrichtung, so ist der in ihrer Richtung zurückgelegte Beg = Rull; sie verrichtet daher gar keine mechanische Arbeit. (Beispiel: Zentrifugalpenbel, bei welchem die Schwerkraft die mechanische Arbeit Rull verrichtet, Fig. 172.)

Es sei nun R die Mittelfraft der auf den Körper wirkenden Einzelfräfte P. P. . . . und AB die Bahnlinie des Körpers (Fig. 20).

Bei Zerlegung fämtlicher Kräfte nach beliebigen Richtungen muß bann bie in eine bestimmte Richtung hineinfallende Seitenkraft von R gleich sein ber

Summe ber in dieselbe Richtung hineinfallenden Seitenkräfte von  $\mathbf{P_1}\,\mathbf{P_2}\,\dots$  Für die Richtung AB wird banach:

$$R\cos\alpha = P_1\cos\alpha_1 + P_2\cos\alpha_2 + \dots$$

Nach Fig. 20 ift:

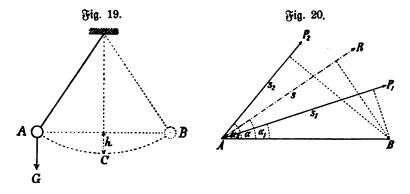
$$\cos \alpha = \frac{s}{AB}; \cos \alpha_1 = \frac{s_1}{AB}; \cos \alpha_2 = \frac{s_2}{AB}; \dots$$

Durch Ginsepung bieser Werte in bie vorige Gleichung erhalt man:

$$Rs = P_1 s_1 + P_2 s_2 + \dots \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 16)$$

Jebes ber Glieber ber letten Gleichung stellt die bei ber Bewegung bes Körpers von A nach B verrichtete mechanische Arbeit ber betreffenden Kraft dar, und die Gleichung lautet danach in Worten:

Die mechanische Arbeit ber Mittelfraft ift gleich ber Summe ber mechanischen Arbeiten ber Ginzelfräfte.



Gine bestimmte mechanische Arbeit kann nun von einer Kraft in fürzerer ober längerer Zeit verrichtet werben, und es ist beshalb zur Beurteilung ber ganzen Kraftleistung noch erforberlich, die verbrauchte Zeit anzugeben ober zu bestimmen, wie groß die in ber Zeiteinheit (1 sec.) verrichtete mechanische Arbeit ist.

Man nennt die in 1 sec. verrichtete mechanische Arbeit den Effekt der Kraft. Da nun die mechanische Arbeit — Kraft X Weg, und der in 1 sec. zurückgelegte Weg die Geschwindigkeit ift, so kann man kurz sagen:

ober wenn ber Effest mit E, die Kraft mit P, die Geschwindigkeit mit v bezeichnet wird:

Um bei größeren Kräften und Geschwindigkeiten nicht zu große Zahlen= werte zu erhalten, hat man ben Begriff ber Pferbestärke ober Pferbe= fraft eingeführt. Man versteht unter einer Pferbestärfe einen Effett von 75 mkg ober eine mechanische Arbeit von 75 mkg in 1 sec.

Bezeichnet man die Anzahl ber Pferbeftärken mit N, fo ift:

$$N = \frac{E}{75} = \frac{Pv}{75} \dots \dots 18$$

Bei einer gleichförmigen Kreisbewegung ift nach Gl. 3) Seite 5:

$$v = \frac{2R\pi n}{60}$$

Wird Halbmeffer R in cm. eingeführt, jo ergibt fich nach Ginfetzung in Gl. 18):

$$N = \frac{P \cdot 2R\pi \cdot n}{75 \cdot 60 \cdot 100} = -\frac{n}{71} \frac{n}{620} \cdot P \cdot R$$

ober:

$$P \cdot R = 71620 \cdot \frac{N}{n} \cdot \dots \cdot 19$$

Für die regelmäßige tägliche Leiftung lebender Wefen gilt die Formel:

$$L = Pvt$$

worin zu seten ift:

mittlere Kraft . . . . 
$$P=$$
 10 kg 70 kg , Geschwindigkeit .  $v=$  0,8 m 1,25 m , 3eit . . . . .  $t=8$  Stb.  $=$   $8.60.60=28800$  sec.

Danach ift bie tägliche Leiftung eines Menschen:

$$L = 10.08.28800 = 230400 \text{ mkg}$$

bie tägliche Leiftung eines Bferbes:

$$L = 70.1.25.28800 = 2520000 \text{ mkg}$$

Häufig kann aber der Mensch oder das Pferd nicht mit mittlerer Geschwindigkeit und Zeit ausgenut werden; ihre Tagesleiftung wird dann geringer. Ift  $\mathbf{v}_1$  die von der mittleren abweichende Geschwindigkeit,  $\mathbf{t}_1$  die neue Zeit, so ergibt sich die ausznübende Kraft  $P_1$  nach der Formel von (Verstner:\*)

Wirkt eine konstante Kraft P auf einen Körper von der Masse m während einer Wegeslänge s, so verrichtet sie nach S. 21 die mechanische

$$P_{i} = P\left(3 - \frac{v_{i}}{v} - \frac{t_{i}}{t}\right)$$

Die Formel von Gerftner ist jedoch im allgemeinen vorzuziehen.

<sup>\*)</sup> Gine andere Formel (von Maichet) lautet:

Arbeit Ps. Gine konstante Kraft erzeugt nun aber nach S. 14 stets gleichs förmig beschleunigte Bewegung; folglich kann, wenn e die Anfangs, v die Endgeschwindigkeit des Körpers bedeutet, und p die Beschleunigung ist, welche berselbe durch die Kraft P erhält, nach Gl. 6) S. 6 gesett werden:

$$s = \frac{v^2 - c^2}{2p}$$

Rach Gl. 13) S. 15 ift aber:

$$P = mp$$

Durch Multiplifation beiber Ausbrude ergibt fich:

Den Ausbruck  $\frac{m\,v^2}{2}$  bezw.  $\frac{m\,c^2}{2}$ , b. i. halbe Masse des Körpers, multipliziert mit dem Quadrate der Geschwindigkeit, nennt man die lebendige Kraft oder Arbeitsenergie,\*) welche der Körper in dem Augenblicke besitzt, wo seine Geschwindigkeit = v bezw. c ist.

Hiernach ist in Gl. 21)  $\frac{m\,v^2}{2}$  bie lebenbige Kraft, welche ber Körper am Ende ber Bewegung;  $\frac{m\,c^2}{2}$  bie lebenbige Kraft, welche ber Körper am Anfang der Bewegung hat. Die Differenz:

$$\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v}^{\mathrm{s}}}{2}-\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{c}^{\mathrm{s}}}{2}$$

gibt also die Zunahme an lebendiger Kraft an, welche der Körper während der Bewegung erfährt.

Die Gl. 21) enthält baher folgenben wichtigen Lehrfat :

Die mechanische Arbeit, welche die auf einen Körper wirstende Kraft verrichtet, ist gleich der von ihr hervorgebrachten Zunahme an lebendiger Kraft desselben, oder kurz:

## Mechanische Arbeit = Zunahme an lebenbiger Rraft.

Hat ber Körper bie Anfangsgeschwindigkeit Rull, so geht Gl. 21) über in:

$$\mathbf{P}\mathbf{s} = \frac{\mathbf{m}\,\mathbf{v}^2}{2} \dots \dots 22$$

b. h. die lebendige Kraft, welche ber Körper am Ende der Bewegung besitzt, ift gleich der während der Bewegung verrichteten mechanischen Arbeit.

Wirkt die Kraft P der Bewegung entgegen, b. h. tritt sie als Widerstand auf, so wird die Bewegung gleichförmig verzögert.

<sup>\*)</sup> Undere Bezeichnungen bafür find: kinetifche Energie, Arbeitsvermögen ober Bucht.

Die Gl. 21) nimmt bann (ba ber Weg 8 negativ einzuseten ift) bie Form an:

$$-Ps = -\frac{mv^2}{2} - \frac{mc^2}{2}$$

ober:

$$Ps = \frac{mc^2}{2} - \frac{mv^2}{2} \dots \dots 23$$

Es bezeichnet hier die Differeng:

$$\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{c}^2}{2} - \frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v}^2}{2}$$

bie Abnahme an lebendiger Kraft, welche ber Körper mährend ber Bewegung erfährt ober bie mahrend ber Bewegung verbrauchte lebendige Araft und Bl. 23) läßt fich in Worten folgenbermaßen ausbruden:

#### Widerstand X Weg = verbrauchte lebendige Kraft.

Bermittelft besonderer Inftrumente, ber fogen. Dynamometer ober Araftmeffer, läßt sich die zur Überwindung eines Widerstandes erforberliche Rraft beobachten (3. B. Feberdynamometer von Regnier).

Aufgabe 28. Wie groß ift bie mechanische Arbeit, welche erforberlich ift, um ein Gewicht von 800 kg 6 m hoch ju heben?

Auflösung.

$$Ps = 800.6 = 4800 \text{ mkg}$$

Aufgabe 29. Wenn burch eine Dampfwinde eine Last P = 1000 kg in 8 sec. 12 m boch gehoben wird, wie groß ift ber Effett ber Binde ?

Muflofung. Die Bubgefdwindigfeit ift:

$$v = \frac{12}{8} = 1.5 \text{ m}$$

folglich:

$$E = 1000 \cdot 1.5 = 1500 \text{ mkg}$$

E = 1000 . 1,5 = ober Leistung in Pferbestärken nach Gl. 18):

$$N = \frac{1500}{75} = 20$$

Aufgabe 30. Gin Dampfhammer von 500 kg Gewicht macht in ber min. 50 Schläge; die hubhohe beträgt 75 cm. Es foll ber Effett bes hammers bestimmt merben.

Auflosung. Der hammer macht in ber sec. 50 = 1/0 Schlage; also ift bie Geschwindiakeit:

$$v = \frac{5}{6} \cdot 0.75 = 0.625 \text{ m}$$

unb:

$$E = 500.0,625 = 312,5 \text{ mkg}$$

Aufgabe 31. Welche Kraft P, kann von einem Arbeiter bei v, = 1 m unb t, = 10 Stunden Arbeitszeit ausgeübt werden, ohne ihn übermäßig zu ermüben, und wie groß ergibt fich bann bie Tagesleiftung?

Auflösung. Rach (81. 20):

$$P_1 = 10 \left(2 - \frac{1}{0.8}\right) \cdot \left(2 - \frac{10}{8}\right) = \infty 5.6 \text{ kg}$$

Die Tagesleiftung ergibt fich nur gu:

$$L = P_1 \cdot v_1 \cdot t_1 = 5.6 \cdot 1 \cdot 36000 = 201600 \text{ mkg}$$

Aufgabe 32. Rechnet man für einen Mann an ber Kurbel bei anhaltenber Arbeit:

$$P = 10 \text{ kg}$$
;  $v = 0.8 \text{ m}$ ;  $t = 8 \text{ Stunben}$ ,

welche Kraft kann berfelbe bann bei gleicher Kurbelgeschwindigkeit  $\mathbf{v}=0.8~\mathrm{m}$  ausüben, wenn er nur sehr kurze Zeit jeweils beschäftigt ist und sich in längeren Pausen wieber ausruhen kann?

Auflösung. Da hier t, = Rull gefett werben tann, fo ift nach Bl. 20):

$$P_1 = 10 \left(2 - \frac{0.8}{0.8}\right) \cdot \left(2 - 0\right) = 20 \text{ kg}$$

Mufgabe 33. Benn für ein Pferd bie auf G. 24 angegebenen Berte:

$$P = 70 \text{ kg}$$
;  $v = 1.25 \text{ m}$ ;  $t = 8 \text{ Stunben}$ 

angenommen werben, wieviel Stunden Arbeitszeit barf bann bemfelben zugemutet werben, wenn bei gleicher Geschwindigkeit eine Kraft von 84 kg ausgeübt werben foll.

Auflöfung. Aus:

$$84 = 70 \left(2 - \frac{1,25}{1,25}\right) \cdot \left(2 - \frac{t_1}{8}\right)$$

ergibt fich:

Aufgabe 34. Die einer Turbine in ber soc. zuftrömende Bassermenge sei  $Q=2~{\rm cbm}$ , bas Gefälle  $H=5~{\rm m}$ . Bieviel theoretische Pferbefräfte hat bie Turbine?

Auflofung. Da 1 chm Baffer 1000 kg wiegt, fo ift bie ganze im Baffer enthaltene mechanische Arbeit für eine sec. ober ber Effett:

$$E = 1000 QH$$

folglid:

$$N = \frac{1000 \, QH}{75} = \frac{1000.2.5}{75} = \sim 133 \, *)$$

Aufgabe 35. Bei einer Dampfmafchine fei:

Rolbendurchmesser . . . D = 40 cm

Durchmeffer ber Kolbenftange d = 6,5 cm

Rolbenhub . . . . . . h = 0,8 m

mittlerer Dampfbrud . . . p = 1,8 Atm. (1,8 kg/qcm)

Umbrehungszahl . . . . n = 70 in ber min.

Gef.: Anzahl ber Pferbetrafte ohne Berudfichtigung ber Reibungsverlufte (fogen. in = bigierte Beiftung).

Auflösung. Der Rolbenquerschnitt ift:

$$\frac{D^2\pi}{4} = \frac{40^2 \cdot 3,14}{4} = 1256 \text{ qcm}$$

Rolbenftangenquerichnitt:

$$\frac{d^2 \pi}{d} = \frac{6.5^2 \pi}{d} = 33 \text{ qcm}$$

$$N = 0.7.133 = \sim 93$$

<sup>\*)</sup> Die wirkliche Leiftung ber Turbine ift geringer. Bei einem angenommenen Guteverhaltnis (vergl. § 14) = 0,7 ergibt fich:

alfo wirtfamer Rolbenquerichnitt:

$$1256 - 33 = 1223$$
 qcm

folglich gesamter Druck auf ben Rolben:

$$P = 1.8 , 1223 = \infty 2200 \text{ kg}$$

Der Kolben macht bei jeder Umbrehung der Maschine einen Hin= und Hergang, also ben Beg 2h; bei n Umbrehungen ist der zurückgelegte Beg = 2hn. Also der Beg in 1 sec. ober die mittlere Kolbengeschwindigkeit:

$$v = \frac{2 h n}{60} = \frac{2.0,8.70}{60} = 1,87 m$$

Daher:

$$N = \frac{P v}{75} = \frac{2200.1,87}{75} = \infty 55$$

Aufgabe 36. Gine Granate von 270 kg Gewicht habe an der Rohrmündung eine Geschwindigkeit von  $v=\infty 800$  m. (Bergl. Aufg. 10. S. 9.)\*) Wie groß ist ihre lebendige Kraft?

Auflosung

$$\frac{\text{m v}^2}{2} = \frac{G}{g} \frac{\text{v}^2}{2} = \frac{270}{9.81} \cdot \frac{800^2}{2} = \infty 8800000 \text{ mkg} = 8800 \text{ mt}$$

Aufgabe 37. Bermittelst eines Riemens werden N=20 Pferbefräfte übertragen. Der Halbmesser ber Riemenscheibe beträgt  $R=50~\rm cm$ , die Umbrehungszahl berselben n=150 in ber Minute.

Gef.: Umfangstraft P und Umfangs= bezw. Riemengeschwindigkeit v.

Auflösung. Rach Gl. 19) S. 24:

$$P = \frac{71620}{50} \cdot \frac{20}{150} = 191 \text{ kg}$$

$$V = \frac{2.050.314.150}{60} = 7.85 \text{ m}$$

Aufgabe 38. Wieviel mechanische Arbeit gibt ein Schwungrab von 2 m Halb-messer und 6000 kg Gewicht ab, während es von n=10 Umbrehungen auf  $n_1=4$  Umsbrehungen herabgeht?

Auflösung. Die Maffe bes Schwungrabes ift:

$$m = \frac{6000}{9.81} = \infty 612$$

bie Umfangsgeschwindigfeit am Unfang:

$$c = \frac{2R\pi n}{60} = \frac{2.2.3.14.10}{60} = 2.1 \text{ m}$$
 G' ?...

am Enbe:

$$v = \frac{2R\pi n_1}{60} = \frac{2.2.3,14.4}{60} = 0,84 m$$

folglich nach (81. 23) S. 26:

$$Ps = \frac{612.2,1^2}{2} - \frac{612.0,84^2}{2} = 1134 \text{ mkg}$$

<sup>\*) 28</sup> cm=Schiffstanone (Arupp C. 97).

#### Abschnitt II.

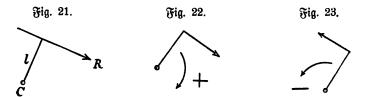
# Die Lehre vom Gleichgewicht der auf einen festen Körper wirkenden Kräfte (Statik fester Körper).

§ 6.

## Das statische Moment.

Wirkt eine Kraft auf einen um eine feste Achse brehbaren Körper, so wird dieselbe, wenn ihre Richtungslinie außerhalb der Achse liegt, eine Drehung des Körpers hervorzubringen suchen. Das Bestreben, den Körper zu drehen, ift um so größer, je größer die Kraft und je größer beren Abstand von der Drehachse ist. Um die Größe dieses Drehbestrebens durch Zahlen ausdrücken zu können, hat man den Begriff des statischen Momentes eingeführt.

Man versteht unter dem statischen Moment einer Kraft R (Fig. 21) in bezug auf eine außerhalb der Kraftrichtung liegende Drehachse C, welche



rechtwinklig zur Kraftebene gerichtet ift, bas Produkt aus ber Kraft und bem winkelrechten Abstande derselben von der Drehachse. Wan nennt diesen Abstand I ben Hebelarm der Kraft und kann banach kurz sagen:

ober:

## 

Betreffs bes Borzeichens ber Momente würde es gleichgültig sein, welche Drehrichtung, ob rechts ober links herum, als die positive eingeführt wird. Wenn aber eine bestimmte Drehrichtung als positiv gilt, so muß die entgegengesetze als negativ angesehen werden. Man ist übereingekommen, das Moment einer Kraft positiv zu nennen, wenn die Kraft eine Drehung rechts herum, also im Sinne der Zeiger einer Uhr hervorzubringen sucht (Fig. 22); das Moment einer Kraft, welche die entgegengesetze Drehung hervordringt, ist dann negativ (Fig. 23).

Faßt man die Kraft R, beren Angriffspunkt A sein möge (Fig. 24), als Mittelkraft auf und zerlegt dieselbe in 2 Seitenkräfte Q und P, von benen die eine Q in die Richtung AC fällt, während die zweite P rechtwinklig bazu

gerichtet ift, so kann nur die Kraft P eine Drehung erzeugen, da die Wirkung von Q durch den Widerstand der festen Achse aufgehoben wird.

Mus ber Ahnlichkeit ber beiben Dreiede ABD und CAE folgt:

$$\frac{A}{A}\frac{B}{D} = \frac{CA}{CE}$$

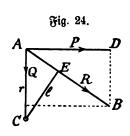
b. h.:

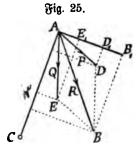
$$\frac{R}{P} = \frac{r}{l}$$

also:

$$Rl = Pr$$

ober in Worten: Das statische Moment der Mittelkraft ist gleich bem statischen Moment berjenigen Seitenkraft, welche recht= winklig zu der Berbindungslinie des Angriffspunktes der





Kraft mit ber Drehachse (also in Fig. 24 rechtwinklig zu AC) ge=richtet ist.

Haben (Fig. 25) die Seitenkräfte P und Q der Kraft R eine folche Lage, daß keine berselben in die Richtung AC hineinfällt, so kann man jede der drei Kräfte R,P,Q für sich nach den Richtungen AC und rechtwinklig dazu zerlegen.

Nach Fig. 25 ist die rechtwinklig zu AC gerichtete Seitenkraft

Wird die Strede A.C wieder mit r bezeichnet, so ist nach dem vorigen Sat bas ftatische Moment

Da nun nach Fig. 25:

$$A B_1 = A D_1 + D_1 B_1$$

und wegen:

$$D_1 B_1 = A E_1$$

auch:

$$AB_1 = AD_1 + AE_1$$

ift, so folgt:

In Worten: Das statische Moment ber Mittelkraft ist gleich ber Summe ber statischen Momente ihrer Seitenkräfte in bezug auf eine gegebene Achse.

Sind mehrere in der Ebene zerstreut liegende Kräfte  $P_1$   $P_2$  ...  $P_n$  gegeben und ist R deren Gesamtmittelkraft, so vereinige man zunächst die Kräfte  $P_1$  und  $P_2$  zu der Mittelkraft  $R_{1-2}$ . Das Moment der letzteren in bezug auf eine rechtwinklig zur Kraftebene gerichtete Drehachse ist nach dem vorigen Satze gleich der Summe der Momente der Kräfte  $P_1$  und  $P_2$ . Setzt man dann weiter  $R_{1-2}$  mit  $P_3$  zu der Mittelkraft  $R_{1-3}$  zusammen, so ist das Moment von  $R_{1-3}$  gleich der Summe der Momente der Kräfte  $R_{1-2}$  und  $P_3$ , folglich auch gleich der Summe der Momente der Kräfte  $P_1$   $P_2$   $P_3$ . In derselben Weise weiter schließend, erhält man den Satz:

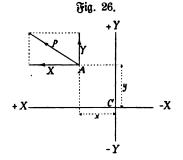
Das statische Moment ber Mittelkraft ist gleich ber Summe ber statischen Momente aller einzelnen Kräfte in bezug auf eine gegebene Achse.

Der obige geometrisch geführte Beweis bieses Sates ist zwar anschaulich, jeboch insofern nicht ganz streng, als das Vorzeichen immer aus der Figur

entnommen werben muß. Bollftändig scharf ift ber Beweis nur analytisch, 3. B. in folgenber Beise (nach L. Senneberg) zu führen.

Man benke sich burch ben Drehpunkt C ein rechtwinkliges Koordinatensustem so gelegt, daß aus ber links von C positiv angenommenen X-Achse durch eine positive Drehung (im Sinne bes Uhrzeigers) um 90° die positive Y-Achse entsteht (Fig. 26).

Es möge zunächst eine Kraft P in ber Ebene bes Koorbinatenspstems gegeben sein, welche an bem Punkte A angreift. Die Seiten=



fräfte von P in der Richtung der Koordinatenachsen seien X, Y, wobei X und Y positiv sind, wenn dieselben die Richtung der positiven Achsen haben; im anderen Falle dagegen negativ. Werden die Koordinaten des Punktes A mit x, y bezeichnet, so ist das Woment der Seitenkräfte in bezug auf den Drehpunkt C:

$$\mathfrak{M} = x Y \pm y X$$

Dieser Ausbruck wird positiv ober negativ sein, je nachdem ber Drehungsfinn ber Kraft P positiv ober negativ ist; stellt also ganz allgemein das Moment einschließlich bes Borzeichens bar.

An dem Bunkte A sollen nun mehrere in der Gbene des Koordinaten= spftems liegende Kräfte P, P, P, . . . angreifen, beren Mittelkraft R sein möge.

Sämtliche Kräfte seien in Seitenkräfte nach ber Richtung ber Koordinatenachsen zerlegt, und zwar:

bie Kraft 
$$P_1$$
 in die Seitenkräfte  $X_1$   $Y_1$  ,  $P_2$  , , ,  $X_2$   $Y_2$ 

Die Seitenkräfte bon R find bann:

$$R_x = \Sigma(X)$$

$$R_y = \Sigma(Y)$$

Daraus ergibt fich bas Moment:

$$\mathfrak{M} = \mathbf{x} \, \mathbf{\Sigma} (\mathbf{Y}) \, \pm \, \mathbf{y} \, \mathbf{\Sigma} (\mathbf{X})$$

Nun ift bas Moment

$$\begin{array}{lll} \text{ber Rraft} & P_1: & \mathfrak{M}_1 = x \, Y_1 \, \pm \, y \, X_1 \\ & & P_2: & \mathfrak{M}_2 = x \, Y_2 \, \pm \, y \, X_2 \end{array}$$

Die Summe aus ben Momenten famtlicher Rrafte P ift baber:

$$\mathfrak{M} = \Sigma(xY \pm yX) = x\Sigma(Y) \pm y\Sigma(X)$$

also übereinstimmend mit bem Momente ber Mittelfraft.

§ 7.

## Gleichgewichtsbedingungen für einen festen Körper.

Ein Körper befindet sich im Gleichgewichte, wenn er durch die auf ihn wirkenden Kräfte in seiner geradlinig gleichförmigen Bewegung ober, wenn er in Ruhe war, in seiner Ruhe nicht gestört wird.

Die an einem Körper angreifenden Kräfte befinden fich im Gleichgewichte, wenn ihre Wirkungen auf ben Körper fich gegenseitig aufbeben.

Da jebe einzelne Kraft für sich allein eine Bewegungsänderung des Körpers zur Folge haben würde, so kann ein Körper sich nur dann im Gleichgewichte befinden, wenn die Mittelkraft sämtlicher auf ihn einwirkender Kräfte — Rull ift.

Zwei Kräfte heben einander auf (find gleich wertig oder äquivalent), wenn sie in derselben Geraden wirken, gleiche Größe, aber entgegengesette Richtung haben. Mehrere auf einen Körper wirkende Kräfte können baher nur dann im Gleichgewichte sein, wenn jede derselben mit der Mittelkraft aller übrigen gleiche Größe, aber entgegengesette Richtung hat.

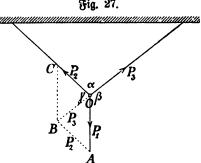
Wirken 3. B. brei Kräfte, die sich im Gleichgewichte halten, auf einen Körper, so muß jede berselben mit der Mittelkraft der beiden anderen Kräfte gleiche Größe und entgegengesetze Richtung haben. Die drei Kräfte schneiben sich dann in einem Punkte. 3. B. muß die Mittelkraft von P, und P.

(Fig. 27), welche bargestellt wird durch die Diagonale OB bes aus den Kräften  $P_1$  und  $P_2$  fonstruierten Parallelogramms OABC gleich und entgegengesett  $P_3$  sein.

Sind  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$  die Winkel zwischen ben drei Kraftrichtungen, so ist im Dreied ABO:

$$\angle$$
 A B 0 = 180° - α  
 $\angle$  A 0 B = 180° - β  
 $\angle$  0 A B = 180° - γ

und ba fich in einem Dreied bie Seiten wie die sinus ber gegenüberliegenben Winkel verhalten, jo ift:



$${\rm P_1:P_2:P_3} = \sin{(180^0-\alpha)}:\sin{(180^0-\beta)}:\sin{(180^0-\gamma)}$$

ober ba:

$$\begin{aligned} \sin{(180^{\circ} - \mathbf{x})} &= \sin{\mathbf{x}} \\ P_1 : P_2 : P_8 &= \sin{\alpha} : \sin{\beta} : \sin{\gamma} \end{aligned}$$

Liegen sämtliche Kräfte in berselben geraden Linie, so muß für ben Fall bes Gleichgewichts die Summe der nach einer Richtung hin wirfenden Kräfte gleich sein der Summe der nach der entgegengeseten Richtung hin wirfenden Kräfte. Führt der Körper dabei eine gleichförmig fortschreitende Bewegung aus, so nennt man die der Bewegung entgegengesett gerichteten Kräfte den Biderstand, im Gegensatz zu den bewegenden Kräften. Der Gleichgewichtszustand für diesen Fall kann dann durch die Bedingung ausgedrückt werden:

#### Rraft = Wiberftanb

Befindet sich ein Körper unter Einwirfung mehrerer verschieden gerichteter, in derselben Gbene wirfender Kräfte im Gleichgewichte, so muß nach einer (übrigens beliedigen) Richtung hin gerade so viel Kraft wirfen als nach der entgegengesetzen Richtung; es darf nach keiner Richtung hin ein Überschuß von Kraft vorhanden sein. Es muß daher, wenn man die Kräfte nach bestimmten Achsenrichtungen zerlegt, die algebraische Summe (d. h. die mit Rücksicht auf das Borzeichen genommene Summe) der in eine Achsenrichtung hinein fallenden Seitenkräfte — Rull sein.

Wenn aber die lette Bedingung auch erfüllt ift, so läßt sich umgekehrt daraus noch nicht der Schluß ziehen, daß der Körper sich auch im Gleichsgewichtszustande befindet. Um im Gleichgewichte zu sein, darf derselbe unter der Einwirfung der Kräfte auch keine Drehbewegung aussihren. Das Bestreben einiger der Kräfte, den Körper nach der einen Richtung zu drehen, muß daher aufgehoben werden durch das ebenso große Bestreben der übrigen Kräfte, dem Körper die entgegengesetzte Drehung zu erteilen; oder: die Summe der statischen Momente der nach einer Richtung hin drehenden Kräfte muß gleich sein der

Summe ber statischen Momente ber nach ber entgegengesetten Richtung bin brebenben Kräfte in bezug auf eine bestimmte Achse.

Für den Fall, daß fämtliche Kräfte in einer Gbene liegen, und daß diefelben in wagerechte und senkrechte Seitenkräfte zerlegt werden, daß ferner die Drehachse rechtwinklig zu der Kraftebene gerichtet ift, lauten danach die Gleichsgewichtsbedingungen für einen festen Körper:

- 1. Die algebraische Summe ber magerechten Aräfte muß = Rull fein.
- 2. Die algebraifche Summe ber fenfrechten Gräfte muß = Rull fein.
- 3. Die algebraifche Summe ber ftatifchen Momente muß = Rull fein.

#### § 8.

## Busammensehung mehrerer in derselben Gbene wirkender Kräfte mit verschiedenen Angriffspunkten.

Die Regeln, nach benen zwei Kräfte, welche sich in einem Punkte schneiben, zu einer Mittelkraft zusammenzusetzen sind, wurden bereits unter 4. § 4 (Seite 18 und 19) gegeben.

Für die Zusammensetzung zweier in derselben Gbene wirkender Kräfte mit verschiedenen Angriffspunkten gilt die Regel:

Man verlängere bie Richtungslinien ber beiben Kräfte bis zu ihrem Schnittpunkt und konstruiere bort bas Kräfte= parallelogramm; benn:

a de

A P B

Fig. 28.

Man fann ben Angriffspunkt einer Kraft beliebig in ber Richtungs= linie berselben verschieben, wenn nur ber neue Angriffspunkt unveränder= lich mit dem ersteren verbunden ift. (Beispiel: Strick, an welchem eine Zugkraft angreift.)

Es seien 3. B. die einem festen Körper angehörenden, unveränderlich miteinander versbundenen Punkte A und B die Angriffspunkte der Kräfte  $P_1$  und  $P_2$ , welche verlängert sich im Punkte O schneiden (Fig. 28). Berschiedt man die Angriffspunkte A und B nach O, bestrachtet also O als gemeinsamen Angriffspunkt der Kräfte  $P_1$  und  $P_2$  und konstruiert das

Parallelogramm Oadb mit den Seiten Oa  $= P_1$  und Ob  $= P_2$ , so ift die Diagonale Od gleich der gesuchten Mittelfraft R. Der Angriffspunkt derselben kann wieder beliebig in ihrer Richtung verschoben,  $\mathfrak{Z}$ . nach dem auf der Berbindungslinie AB liegenden Bunkte D verlegt werden.

Mit hilfe bes Sates, daß das statische Moment der Mittelkraft gleich ift der Summe der statischen Momente ihrer Seitenkräfte, läßt sich die Mittelskraft R auch dann bestimmen, wenn der Schnittpunkt O der Kräfte P, und P2 außerhalb der Bildfläche liegt. In bezug auf den beliebig gewählten Drehpunkt C (Fig. 28) ist:

Die Lage von R folgt bann aus ber Bebingung, bag fie ben winkelrechten Abstand:

$$l = \frac{P_1 r_1 + P_2 r_2}{R}$$

von dem Drehpunft C haben muß. Größe und Richtung von R gibt die Diagonale des aus den Kräften  $P_1$  und  $P_2$  an beliediger Stelle konstruierten Parallelogramms an.

Eine besondere Erwähnung verdient noch der Fall, wo die Kräfte P, und P, einander parallel sind (Fig. 29). Das Parallelogramm aus P, und P, schrumpft hier zu einer geraden Linie zusammen. Daraus folgt, daß die Mittelkraft R

bieselbe Richtung hat wie bie Kräfte P, und P, und gleich beren Summe ift; also:

$$\mathbf{R} = \mathbf{P}_1 + \mathbf{P}_2 \dots 27$$

Da bei Aufstellung der Gleichung der statisichen Momente die Lage der Drehachse willkürzlich ift, so kann hier der Durchschnittspunkt C der Mittelkraft R mit der Berbindungslinie der beiden Angriffspunkte A und B als Drehachse gewählt werden (Fig. 29).

Erfett man die Mittelkraft R durch die gleich große, aber entgegengesett gerichtete Kraft

 $A \xrightarrow{r} C \xrightarrow{r_2} B$   $P_r \xrightarrow{r_2} P_2$ 

Fig. 29.

R1, so befinden sich die Kräfte im Gleichgewichte, und es lassen sich daher die allgemeinen Gleichgewichtsbedingungen darauf anwenden. Nach der Gleichsgewichtsbedingung 3. S. 34 ist dann:

ober: 
$$-P_1\,r_1+P_2\,r_2=0$$
 ober: 
$$\frac{P_1}{P_2}=\frac{r_2}{r_1}$$
 und da: 
$$\frac{r_2}{r_1}=\frac{l_2}{l_1}$$
 ift, so wird: 
$$\frac{P_1}{P_2}=\frac{l_2}{l_1}$$

Die Mittelfraft R teilt also die Berbindungslinie AB im umgekehrten Berhältnis ber Seitenkräfte. Hieraus ergibt sich die Lage bes Bunktes C.

Sind mehr als zwei parallele Kräfte gegeben, so kann man zur Bestimmung ber Mittelkraft berselben bas eben angegebene Bersahren in ber Beise wieder= holen, daß man aus der Mittelkraft zweier Parallelkräfte und einer britten wieder eine Mittelkraft bilbet; diese bann mit einer vierten Kraft zusammensest usw.

Auch für beliebig viele in berfelben ober in verschiebenen Gbenen wirfenbe Barallelfräfte gilt bann ber Sat :

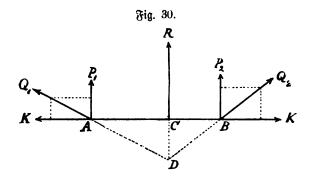
Die Mittelfraft gleichgerichteter Parallelfräfte ift gleich beren Summe und hat biefelbe Richtung.

Ift R die Mittelfraft ber parallelen Kräfte  $P_1$   $P_2$   $P_3$  ....., beren winkels rechte Abstände von einer beliebigen, aber den Kräften ebenfalls parallelen Ebene  $\mathbf{x}_1$   $\mathbf{x}_2$   $\mathbf{x}_3$  ..... sein mögen, und bezeichnet man mit  $\mathbf{x}_0$  den winkelrechten Abstand der Mittelfraft R von derselben Ebene, so ist nach dem Sape von dem statischen Moment (S. 31):

$$Rx_0 = P_1x_1 + P_2x_2 + P_3x_3 + \dots$$
 29)

ober: Das statische Moment der Mittelfraft paralleler Kräfte in bezug auf eine parallele Ebene ist gleich der Summe der stati= schen Momente aller Einzelfräfte in bezug auf dieselbe Ebene.

Man kann die Lage der Mittelfraft zweier paralleler Kräfte auch dadurch bestimmen, daß man an den Angriffspunkten A und B der Kräfte P1 und P2



in der Richtung AB noch zwei beliebig große, aber gleiche und entgegengesett gerichtete, sich also gegenseitig aufhebende Kräfte K hinzufügt (Fig. 30).

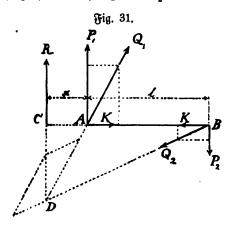
Sett man diese Kräfte K mit  $P_1$  und  $P_2$  zu den Mittelkräften  $Q_1$  bezw.  $Q_2$  zusammen und verlängert die Richtungslinien der letteren bis zu dem Schnittspunkt D, so ist damit ein Punkt gefunden, durch welchen die Mittelkraft R der Kräfte  $P_1$  und  $P_2$  hindurchgehen muß.

Dasselbe Versahren kann benutt werden zur Bestimmung der Mittels fraft R von zwei entgegengesett gerichteten Parallelkräften  $P_1$  und  $P_2$  von ungleicher Größe (Fig. 31).

Die Mittelfraft hat hier ben Wert:

$$R = P_1 - P_2 \dots \dots \dots 30$$

Nimmt man die Richtung von  $P_i$  als positiv an und ist  $P_i > P_s$ , so ift auch R positiv, hat also die Richtung von  $P_4$ . Ift dagegen  $P_2 > P_1$ , so ist R negativ, hat folglich die Richtung von P.



Also: Die Mittelkraft von zwei entgegengesett gerichteten Barallelkräften von ungleicher Größe ift gleich beren Differenz und hat die Richtung ber größeren Kraft.

Die Lage von R ergibt sich aus ber Momentengleichung, bezogen auf den beliebigen Drehpunkt C:

$$-P_{1}x + P_{2}(l+x) = 0$$

woraus folgt:

$$\mathbf{x} = \frac{\mathbf{P_2}}{\mathbf{P_1} - \mathbf{P_2}} \cdot \mathbf{l} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 31)_{\mathbf{x}}$$

Sind die entgegengesett gerichteten Parallelfräfte einander gleich (P, = P, = P), so hat beren Mittelfraft (als Differenz ber gleich großen Kräfte P) bie Größe Rull und nach ber letten Gleichung wird Fig. 32.

x = ∞. Daraus folgt ber Sat:

3 mei gleich große entgegengesett gerichtete Barallelfräfte laffen fich nicht durch eine Mittelfraft erseten, sondern , bilben ein Aräftepaar von unveränder= lichem Momente.

P.

1

Ift nämlich (Fig. 32) AB \(\preceq\) P (was sich ftets burch Berichiebung bes Ungriffspunktes einer

ber Kräfte P in ihrer Richtungelinie erreichen läßt) und man ftellt die Gleichung ber ftatischen Momente auf in bezug auf einen in ber Richtung AB liegenden Drehpunkt C, ber die beliebige Entfernung x vom Bunkte A haben möge, fo erhält man:

$$\mathfrak{M} = -Px + P(l+x)$$

ober:

$$\mathfrak{M} = Pl \dots 32$$

Das Moment bes Kräftepaares ift also unabhängig von x und hat stets ben unveränderlichen Wert: Kraft multipliziert mit dem winkelrechten Abstande der beiden Kräfte voneinander, oder wenn dieser Abstand wieder der Hebel = arm des Kräftepaares genannt wird:

#### Moment = Rraft × Bebelarm.

Über bie in einer und berfelben Gbene wirfenben Kräftepaare find folgenbe Sage zu merten:

Die Wirkungen zweier Kräftepaare von gleichen Momenten und gleicher Drehrichtung ftimmen überein.

3mei Kräftepaare von gleichen Momenten und entgegen= gefetten Drehrichtungen halten einander im Gleichgewicht.

Mehrere Kräftepaare laffen sich ersetzen burch ein einziges Kräftepaar, bessen Woment gleich ist ber algebraischen Summe ber Womente ber gegebenen Kräftepaare.

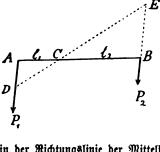
Mehrere Kräftepaare find baher im Gleichgewicht, wenn die algebraische Summe ihrer Momente gleich Null ist, d. h. wenn die Momentensumme der nach einer Richtung hin drehenden Kräftepaare

> gleich ift ber Momentensumme ber nach ber entgegengesetten Richtung hin brehenden Kräftepaare.

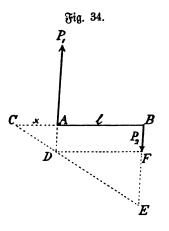
> Aufgabe 39. Es foll die Lage ber Mittelstraft von zwei gleichgerichteten Baralleltraften P, und P, burch Konstruktion bestimmt werben.

Auflösung. Man verbinde die Angriffspunkte A und B ber Kräfte  $P_1$  und  $P_2$  durch die Gerade AB (Fig. 33), mache  $AD = P_2$  und  $BE = P_1$  und ziehe die Gerade DE, welche die AB im Punkte C schneidet. Nach Gl. 28)  $\mathfrak{S}$ . 35 ift dann  $\mathfrak{C}$  ein Punkt

in ber Richtungslinie ber Mittelfraft aus P, und P,; benn in ben ahnlichen Dreieden BCE und ACD verhalt fich:



Ria. 33.



$$\frac{BE}{AD} = \frac{BC}{AC}$$

ober :

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{l_2}{l_1}$$

Aufgabe 40. Es foll bie Lage ber Mittelsfraft R von zwei entgegengesetzt gerichteten, ungleich großen Barallelfräften P, und P, burch Konstruktion gefunden werden.

Auflösung. (Fig. 34.) Man ziehe AB, mache AD = P2 und BE = P1 und ziehe die Gerade ED, beren Richtung die verlängerte AB in C schneibet. Die Lage der den Kräften P1 und P2 parallelen Mittelzfraft R ist dadurch bestimmt, daß dieselbe durch den Bunkt C hindurchgehen muß.

Der Beweis folgt, wenn man noch die hilfslinie DF | AB zieht, aus Fig. 34 und Gl. 31) S. 37.

Auf gabe 41. Zwei parallele gleichgerichtete Kräfte  $P_1=20~kg$  und  $P_2=50~kg$  wirken an zwei im Abstande von 2,1 m fest miteinander verbundenen Punkten A und B. Wie groß ist die Mittelkraft R und wie groß sind die Abschnitte  $l_1$  und  $l_2$ , in welche dieselbe die Linie AB zerlegt?

Auflöfung.

$$R = P_1 + P_2 = 20 + 50 = 70 \text{ kg}$$

Nach Gl. 28) S. 35 ist:

$$\frac{l_2}{l_1} = \frac{P_1}{P_2} = \frac{20}{50} = 0.4$$

ober:

$$l_2 = 0.4 l_1$$

Gegeben ift:

$$l_1 + l_2 = 2.1 \text{ m}$$

also auch:

$$l_1 + 0.4 l_1 = 2.1 m$$
  
 $l_1 = -\frac{2.1}{1.4} = 1.5 m$ 

banach:

$$l_2 = 2.1 - l_1 = 2.1 - 1.5 = 0.6 \text{ m}$$

Aufgabe 42. Gine Rraft P=16 kg wirft an einem Sebelarm l=1,2 m. Wie groß muß die Rraft  $P_1$  fein, welche, an einem Hebelarme  $l_1=0,8$  m wirfend, baße selbe Drehmoment erzeugen wurde?

Auflösung.

$$\mathfrak{M} = P_1 \iota_1 = P \iota$$

folglich:

$$P_1 = \frac{P l}{l} = \frac{16.1,2}{0.8} = 24 kg$$

Aufgabe 43. Gine wagerechte Stange AB, in C burch ein Gewicht Q=60~kg belastet, ift an ihren Endpunkten unterstützt. Wie groß sind die in A und B wirkenden Drücke  $P_1$  und  $P_2$ , wenn AC=1~m, CB=1,5~m ist, und wenn die Stange selbst als gewichtslos betrachtet wird?

Auflösung. (Fig. 35.) Stellt man bie Momentengleichung in bezug auf ben Drehpunkt B auf, so liefert die Kraft P, keinen Beitrag, ba beren Hebelarm = Rull ift. Man erhält:

Fia. 35.

$$P_1$$
,  $2.5 - 60$ .  $1.5 = 0$ 

baraus:

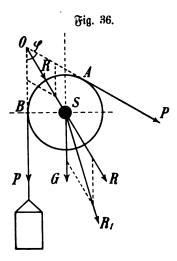
$$P_1 = \frac{60 \cdot 1.5}{2.5} = 36 \text{ kg}$$

Die Momentengleichung in bezug auf ben Drehpunkt A lautet:

$$60.1 - P_{2}.2,5 = 0$$

folglich:

$$P_2 = \frac{60.1}{2.5} = 24 \text{ kg}$$



Aufgabe 44. Die Richtung bes Seilzuges bei einer Förberseilscheibe sei mit  $q=60^{\circ}$  gegeben (Fig. 36). Die zu hebende Last (einschließlich Förbersichale und Seilgewicht) betrage P=4000 kg. Wie groß ist die Mittelkraft R, welche die Seilscheibenachse auf Biegung beansprucht.\*)

Auflösung. Die beiben Krafte P, welche an ben Buntten A und B angreifen, find nach ber auf S. 34 angegebenen Regel im Buntte O zusammenzusetzen.

Es ist dann:

ober: 
$$R^{2} = P^{2} + P^{2} - 2P^{2} \cos{(180 - \varphi)}$$
$$R = P \cdot \sqrt{2(1 + \cos{\varphi})}$$

Bei Berückichtigung bes Gigengewichtes G von Scheibe und Achse ift R noch mit G im Schwerspunkte S gur Mittelkraft R, gusammenguseten.

 $= 4000 \cdot \sqrt{2} (1 + 0.5) = 6928 \text{ kg}$ 

§ 9.

### Schwerpunkt.

Jeber Körper kann betrachtet werden als zusammengesett aus einzelnen materiellen Bunkten oder Massenteilchen, beren Summe die ganze Masse Körpers ausmacht. Die Gewichte der einzelnen Massenteilchen sind Kräfte, welche nach dem Erdmittelpunkt gerichtet sind, die man aber wegen der geringen Ausbehnung der in Betracht zu ziehenden Körper im Bergleich zu dem Erdhalbmesser (im Mittel = 6370000 m) als lotrecht abwärts gerichtete Parallelkräfte ansehen dars. Die Mittelkraft der Gewichte der sämtlichen Massenteilchen ist daher, als Mittelkraft gleich gerichteter Parallelkräfte (der Schwerkräfte), gleich deren Summe, d. h. gleich dem Gewichte des ganzen Körpers. Diese Mittelkraft geht, in welche Lage man den Körper auch bringen möge, immer durch ein und benselben Pankt, den Schwerpunkt.

Der Schwerpunft ift also berjenige Punft, in welchem man sich bie ganze Masse bes Körpers vereinigt benfen fann, und bei bessen Unterftützung ber Körper sich in jeber Lage im Gleichgewichte befindet.

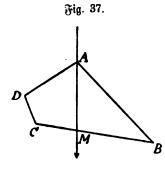
Wird der Körper in irgend einem andern Punkte unterftügt, so findet nur bann Gleichgewicht statt, wenn der Unterstüßungspunkt in der Lotrechten des Schwerpunktes liegt. Aus dieser Lage herausgebracht und darauf losgelassen, dreht sich der Körper um den Unterstüßungspunkt, die der Schwerpunkt unterhalb besselben wieder in die durch den Unterstüßungspunkt gelegte Lotrechte gelangt.

Bierauf beruht vermittelft bes Bersuchsverfahrens bie Bestimmung bes Schwerpunttes unregelmäßig begrengter ober auch solcher Mörper, beren Dichtig=

<sup>\*</sup> Berechnung von Achsen auf Biegung fiche: Lauenstein, Festigkeits: lehre. 9. Auft. 3. 113. Aufg. 49.

keit nicht überall die gleiche ift. Wan hänge den betr. Körper, 3. B. eine dünne Platte ABCD an einem Punkte A vermittelst eines Fadens auf (Fig. 37). Der Schwerpunkt S wird dann, wenn der Körper zur Ruhe gekommen ist, auf der durch A gezogenen Lotrechten AM, also in der Berlängerung des Fadens liegen.

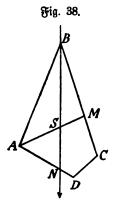
Buntte B auf (Fig. 38), fo enthält bie burch B gezogene



Lotrechte BN ebenfalls ben Schwerpunkt, so daß bieser selbst im Schnitt= punkte S ber Geraben AM und BN liegt.

Gine Linie, welche ben Schwerpunkt enthält, wie 3. B. hier jebe ber Geraben A M und B N, wird Sch werlinie genannt. Bur Beftimmung bes

Schwerpunktes eines Kör=



pers durch Rechnung kann die Gl. 29)  $\mathfrak S.$  36 benut werden, wenn man darin ftatt R das Gewicht des ganzen Körpers, ftatt  $P_1\,P_2\dots$  die Gewichte der einzelnen Massenteilchen einsett. Bezeichnet man mit  $m_1\,m_2\dots$  die Massenteilchen des Körpers, mit M deren Summe, mit  $\mathbf x_1\,\mathbf x_2\dots$  ihre rechtwinkligen Entfernungen von einer beliebigen Gbene und mit  $\mathbf x_0$  die rechtwinklige Entfernung des Schwerpunktes des Körpers von derselben Gbene, so ist zu sezen nach Gl. 15)  $\mathfrak S.$  16:

$$\begin{array}{l} \mathbf{R} = \mathbf{M}\,\mathbf{g} \\ \mathbf{P_1} = \mathbf{m_1}\,\mathbf{g} \\ \mathbf{P_2} = \mathbf{m_2}\,\mathbf{g} \end{array}$$

wodurch Gl. 29) übergeht in:

$$Mgx_0 = m_1gx_1 + m_2gx_2 + m_3gx_3 + \dots$$

ober:

$$\mathbf{M} \mathbf{x}_0 = \mathbf{m}_1 \mathbf{x}_1 + \mathbf{m}_2 \mathbf{x}_2 + \mathbf{m}_3 \mathbf{x}_3 + \dots$$
 33

Allgemein kann das Produkt mx, b. i. Massenteilchen multipliziert mit seinem winkelrechten Abstande von einer Ebene, das statische Moment des Massenteilchens in bezug auf diese Ebene genannt werden. Bezeichnet man die Summe aller dieser Produkte durch  $\Sigma$  (mx), so folgt aus GI. 33):

$$\mathbf{x}_0 = \frac{\Sigma (\mathbf{m} \, \mathbf{x})}{\mathbf{M}} \quad \dots \quad \dots \quad 34)$$

b. h.: Der Abstand bes Schwerpunktes eines Körpers von irgend einer Gbene ist gleich der Summe der statischen Momente der ein= zelnen Massenteilchen, dividiert durch die Masse des ganzen Körpers.

Bei einem homogenen (gleichförmig bichten) Körper verhalten sich die Raumteile wie die Massenteile. Ist daher V der Rauminhalt des ganzen Körpers,  $\mathbf{v_1}\,\mathbf{v_2}\,\dots$  die Rauminhalte seiner einzelnen Teile, so ist auch für einen homogenen Körper nach  $\mathfrak{Gl}.$  33):

$$V x_0 = v_1 x_1 + v_2 x_2 + v_3 x_3 + \dots$$

Hat ber homogene Körper die Gestalt einer ebenen Platte von überall gleicher Dicke, bei welcher sich die Raumteile wie die Flächenteile verhalten, und ist F die ganze Fläche, f, f, f, f, f, s. . . die Flächen der einzelnen Teile, so erhält man aus der letzten Gleichung:

$$\mathbf{F} \mathbf{x}_0 = \mathbf{f}_1 \mathbf{x}_1 + \mathbf{f}_2 \mathbf{x}_2 + \mathbf{f}_3 \mathbf{x}_3 + \dots$$
 35)

Obgleich das statische Moment erklärt wurde als das Produkt Kraft mal Hebelarm, so kann man doch auch von dem statischen Momente einer Fläche reden, indem man die Fläche als gleichförmig mit Wasse erfüllt ansieht und als Gewicht aufsaßt, welches im Schwerpunkte der Fläche angreift. Gl. 35) sagt danach aus:

Das statische Moment ber ganzen Fläche ist gleich ber algebraischen Summe ber statischen Womente ber einzelnen Flächenteile in bezug auf eine gegebene Achse.

Gl. 35) fann benutt werben zur Beftimmung ber Lage bes Schwer= punftes einer ebenen Figur, die zusammengesett gebacht werben kann aus ein= zelnen Teilen mit bekanntem Schwerpunkt.

Ist die Achse eine Schwerachse, b. h. geht sie durch den Schwerpuntt der Figur, so ist  $x_0 = \Re u \mathbb{I}$ ; folglich nach (81. 35):

$$f_1 x_1 + f_2 x_2 + f_3 x_3 + \ldots = 0 \ldots 36$$

In Worten: Die algebraische Summe ber statischen Momente ber einzelnen Flächenteile in bezug auf die Schwerachse ift gleich Rull.

Ist baher eine Symmetrieachse ober Symmetrieebene vorhanden, so liegt in bieser immer ber Schwerpunkt.

Hat ber Körper, beffen Schwerpunkt zu bestimmen ift, bie Gestalt einer Linie, so versteht man barunter eine Aneinanderreihung von Massenpunkten ober eine Linie mit barüber gleichmäßig verteilter Masse, wie bieses 3. B. bei einem bünnen Drafte annähernd ber Fall ift.

#### § 10.

Schwerpunktsbestimmungen von Linien, Rächen, Körpern.

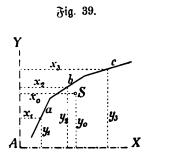
#### 1. Schwerpunkte von Linien.

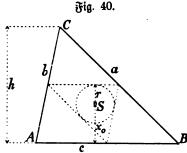
Gerabe Linie.

Der Schwerpunkt einer (materiellen) geraden Linie liegt im Halbierungs= punkte berselben.

Bebrochene Linie (Fig. 39).

Die einzelnen Teile ber gebrochenen Linie seien abc, beren Schwerpunktsabstände von der Achse AY: x1 x2 x3, von der Achse AX: y1y2y3. Berben





bie Abstände bes gesuchten Schwerpunktes S von ben Achsen mit  $\mathbf{x}_0$   $\mathbf{y}_0$  bezeichnet, jo erhält man mit Benutung ber Gl. 35):

$$(a + b + c) x_0 = a x_1 + b x_2 + c x_3$$
  
 $(a + b + c) y_0 = a y_1 + b y_2 + c y_3$ 

und baraus:

$$x_0 = \frac{ax_1 + bx_2 + cx_3}{a + b + c}$$

$$y_0 = \frac{ay_1 + by_2 + cy_3}{a + b + c}$$

Dreiedsumfang (Fig. 40).

Die Seiten bes Dreieds ABC seien abc, die Göhe besselben = h. Es ist bann in bezug auf die Achse AB, wenn man ben Abstand bes gesuchten Schwerpunktes S von dieser Achse mit xo bezeichnet:

$$(a + b + c) x_0 = a \cdot \frac{h}{2} + b \cdot \frac{h}{2}$$

folglich:

$$\mathbf{x}_0 = \frac{\mathbf{a} + \mathbf{b}}{\mathbf{a} + \mathbf{b} + \mathbf{c}} \cdot \frac{\mathbf{h}}{2}$$

Der Abstand r des Schwerpunktes S von der Berbindungslinie der Schwers punkte der Dreiecksseiten a und b ist dann:

$$r = \frac{h}{2} - x_0 = \frac{h}{2} \left( 1 - \frac{a+b}{a+b+c} \right)$$

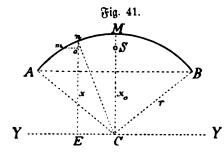
ober:

$$\mathbf{r} = \frac{\mathbf{h}\,\mathbf{c}}{2} \cdot \frac{1}{\mathbf{a} + \mathbf{b} + \mathbf{c}}$$

Der Abstand r ist also gleich bem Inhalt bes Dreieck ABC, bividiert burch ben Umfang besselben.

In bezug auf die Achsen AC und BC erhält man für r genau benselben Wert, woraus folgt, daß der Schwerpunkt eines Dreieckumfanges der Mittels punkt desjenigen Kreises ist, welcher die Verbindungslinien der Schwerpunkte der einzelnen Dreiecksseiten berührt.

Man verbinde banach die Mittelpunkte ber Dreiecksseiten abe burch gerabe Linien und halbiere die Winkel bes badurch entstehenden inneren Dreiecks. Der Schnittpunkt dieser die Winkel halbierenden Linien ist bann (nach einem befannten geometrischen Sate) der Mittelpunkt des in das innere Dreieck ein-



geschriebenen Kreises und somit zugleich der gesuchte Schwerpunkt S für den Umfang des Dreiecks ABC.

Rreisbogen (Fig. 41).

Der Schwerpunkt S eines Kreisbogens AB liegt auf bem ben Bogen halbierenden Halbmeffer CM = r und in einer Entfernung x<sub>0</sub> vom Kreismittel= punkte C, die sich folgendermaßen ergibt:

Denkt man sich ben Bogen AB in sehr viele kleine Teile zerlegt und

stellt die statischen Momente derselben in bezug auf die durch den Bunkt C parallel zu ber Sehne AB gezogene Gerade YY auf, so muß nach Gl. 35) die Summe aller dieser statischen Momente gleich sein dem statischen Momente des ganzen Bogens.

Es fei mn (Fig. 41) ein solches sehr kleines Bogenstüd und En = x bessen Abstand von der YY, so ist sein statisches Moment  $= mn \cdot x$  und die Summe der statischen Momente sämtlicher Bogenstücke  $= \sum (mn \cdot x)$ . Zieht man mo  $\parallel$  AB und die Linie Cn, so verhält sich in den ähnlichen Preiecken mno und CnE:

$$\frac{\mathbf{m}\,\mathbf{n}}{\mathbf{m}\,\mathbf{o}} = \frac{\mathbf{C}\,\mathbf{n}}{\mathbf{E}\,\mathbf{n}} = \frac{\mathbf{r}}{\mathbf{x}}$$

folglich:

$$mn.x = mo.r$$

Diefelbe Beziehung gilt für jedes andere fleine Bogenftud; baher:

$$\Sigma(mn \cdot x) = \Sigma(mo \cdot r) = r \Sigma(mo)$$

ober ba:

$$\Sigma (mo) = \overline{AB}$$

ist, so wird:

$$\Sigma(m n \cdot x) = r \cdot \overline{AB}$$

Da nun das statische Moment des ganzen Bogens  $=\widehat{A\,B}\,.\,x_0$  ist, so erhält man:

$$\widehat{AB} \cdot \mathbf{x}_0 = \mathbf{r} \cdot \widehat{AB}$$

woraus folgt, wenn noch bie Länge bes Bogens AB mit b, bie Länge ber Sehne AB mit s bezeichnet wirb:

$$\mathbf{x}_0 = \frac{\mathbf{r} \mathbf{s}}{\mathbf{b}} \quad \dots \quad \dots \quad \mathbf{37})$$

Für ben Salbfreis ift s=2 rund  $b=r\pi$ ; folglich:

$$\mathbf{x_0} = \frac{2\mathbf{r}}{\pi} \dots \dots 38$$

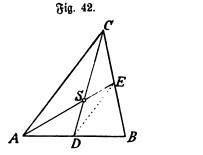
#### 2. Schwerpunkte von flächen.

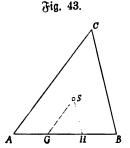
Dreied.

Der Schwerpunkt eines Dreiecks ABC (Fig. 42) liegt auf ber Geraden CD, welche von der Spike C nach der Mitte D der gegenüberliegenden Seite AB gezogen ist.

Denkt man sich nämlich bas Dreieck ABC burch parallel zu AB gezogene Linien in sehr schmale Streifen zerlegt, so liegen beren Schwerpunkte sämtlich auf ber Mittellinie CD.

Aus bemselben Grunde enthält auch die von der Spite A nach der Mitte E ber gegenüberliegenden Seite BC gezogene Gerade A E den Schwerpunkt; folglich





muß berfelbe mit bem Schnittpunkte S ber beiben Linien CD und AE gu= fammenfallen.

Aus der Ahnlichkeit der Dreiede DES und ACS folgt:

$$DS:SC = DE:AC$$

Da nun:

$$DE = \frac{1}{2}AC$$

ift, so folgt:

$$DS = \frac{1}{2}SC = \frac{1}{3}DC$$

Der Schwerpunkt eines Dreieds liegt banach auf ber Mittel= linie und in 1/3 ber Sohe.

Nach bem obigen Beweise wird ber Schwerpunkt eines Dreiecks auch bestimmt durch den Schnittpunkt der im ersten Drittelspunkt der Linie CD zu den Dreiecksseiten gezogenen Parallelen. Da durch die letzteren die Dreiecksseiten selbst in drei gleiche Teile geteilt werden, so folgt daraus der Sat:

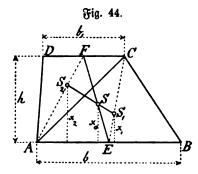
Die burch bie Drittelspunkte einer Dreiecksseite zu ben beiben anberen Seiten gezogenen Parallelen schneiben sich im Schwerpunkte S (Fig. 43).

Barallelogramm.

Die Diagonalen bilben Schwerlinien, da burch bieselben bas Parallelosgramm in je zwei inhaltsgleiche Dreiede zerlegt wirb. Der Schwerpunkt fällt mit bem Schnittpunkt ber Diagonalen zusammen.

Paralleltrapez.

Der Schwerpunkt eines Trapezes ABCD (Fig. 44) liegt auf ber Geraben EF, welche die Mitten ber parallelen Seiten AB und CD miteinander ver-



bindet. Eine andere Schwerlinie erhält man, wenn man die Schwerpunkte  $S_1$  und  $S_2$  der beiden Dreiecke ABC und ACD, in welche sich das Trapez durch die Diagonale AC zerlegen läßt, miteinander verbindet. Der Schwerpunkt S ist der Schnittpunkt der  $S_1$  S, mit der EF.

Bezeichnet man den Flächeninhalt des Dreiecks ABC mit  $F_1$ , des Dreiecks ACD mit  $F_2$ , und find  $\mathbf{x_0}$   $\mathbf{x_1}$   $\mathbf{x_2}$  die senkrechten Abstände der Schwerpunkte  $SS_1$   $S_2$  von der Ab, so ist nach Gl. 35)  $\mathfrak{S}$ . 42:

$$x_0 (F_1 + F_2) = F_1 x_1 + F_2 x_2$$

Sest man hierin bie Werte ein:

$$F_1 = \frac{bh}{2}$$
  $F_2 = \frac{b_1h}{2}$   $x_1 = \frac{1}{3}h$   $x_2 = \frac{2}{3}h$ 

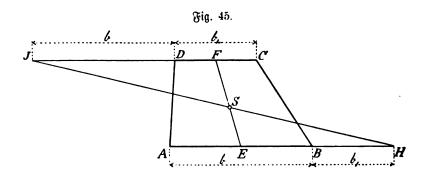
so folgt:

$$\mathbf{x}_0 = \frac{\mathbf{h}}{3} \cdot \frac{\mathbf{b} + 2 \, \mathbf{b}_1}{\mathbf{b} + \mathbf{b}_1}$$

ober:

$$\frac{x_0}{h} = \frac{ES}{EF} = \frac{b+2b_1}{3(b+b_1)} \dots \dots 39$$

Han verlängere (Fig. 45) jebe ber parallelen Seiten AB und CD nach entgegengeseten Richtungen um eine Strede gleich ber anderen Seite; mache



also BH = b, und DJ = b. Der Schnittpunkt S ber Verbindungslinie HJ mit der Mittellinie EF ist der Schwerpunkt des Trapezes; benn:

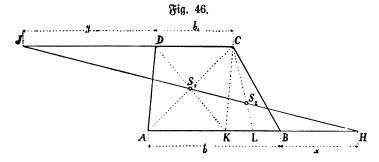
$$\frac{ES}{FS} = \frac{EH}{FJ} = \frac{\frac{b}{2} + b_1}{\frac{b_1}{2} + b}$$

woraus übereinstimmend mit Gl. 39) folgt:

$$\frac{ES}{EF} = \frac{ES}{ES + FS} = \frac{\frac{b}{2} + b_{1}}{\frac{b}{2} + b_{1} + \frac{b_{1}}{2} + b} = \frac{b + 2b_{1}}{3(b + b_{1})}$$

Die Konstruktion Fig. 45 läßt sich noch auf andere Art folgendermaßen beweisen:

Man zerlege das Trapez ABCD (Fig. 46) burch die Gerade  $CK \parallel AD$  in das Parallelogramm AKCD und das Dreieck KCB. Bestimmt man sodann



bie Schwerpunkte S<sub>1</sub> und S<sub>2</sub> bieser Figuren in bekannter Weise, so wird ber Schwerpunkt S bes Trapezes auf ber Berbindungslinie S<sub>1</sub> S<sub>2</sub> liegen. Man verslängere die Gerade S<sub>4</sub> S<sub>2</sub> nach beiden Richtungen hin dis zu den Schnittpunkten H und J mit den verlängerten Trapezseiten AB und CD.

Die vorläufig noch unbekannten Abschnitte auf letteren seien:

$$BH = x$$

$$DJ = v$$

Aus der Ähnlichkeit ber Dreiecke LHS2 und CJS2, beren Seiten LS2 und CS2 sich verhalten wie 1:2 (weil LS2 =  $^{1}/_{3}$  LC), folgt:

$$CJ = 2HL$$

ober:

$$b_1 + y = 2 \left( \frac{b - b_1}{2} + x \right)$$

Nun ift aber wegen Kongruenz ber Dreiede AHS, und CJS,:

$$b + x = b_1 + y$$

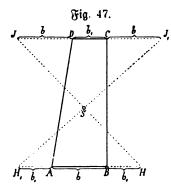
folglich wird:

$$b + x = 2 \left( \frac{b - b_1}{2} + x \right)$$

Daraus ergibt fich:

$$x = b_1$$
 und  $y = b$  (wie in Fig. 45).

Bei verhältnismäßig hohen und schmalen Trapezen fällt ber Schnitt ber Mittellinie EF mit ber Geraben HJ (Fig. 45) ziemlich schlank aus, was für

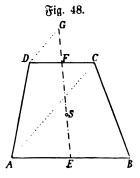


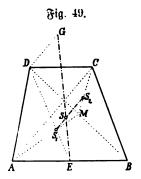
bie genaue Festlegung bes Schwerpunktes nicht vorteilhaft ist. Günstiger ist in ber Beziehung bann bie Konstruktion Fig. 47, bei welcher sich bie Geraben HJ und H, J, unter stumpferem Winkel schneiben. Die Mittellinie braucht hier natürlich nicht gezogen zu werben.

Andere einfache von R. Land\*) angegebene Lösungen für die Schwerpunktsbestimmung eines Trapezes, die noch den Vorteil haben, daß sie nicht so viel seitlichen Raum beanspruchen als die Konstruktionen Fig. 45 und 47, sind folgende:

1. Man ziche (Fig. 48) die Diagonale AC und durch D die DG || AC; verlängere die

Wittellinie EF bis G und mache  $ES = \frac{1}{s}EG$ . Es ist dann S ber gesuchte Schwerpunkt.





Beweis. Sind  $S_1$  und  $S_2$  (Fig. 49) die Schwerpunfte der Dreiede ABD und BCD, so ist wegen  $MS_1={}^1/{}_3\,M\,A$  und  $MS_2={}^1/{}_3\,M\,C$ :

$$S_1 S_2 \parallel A C$$

also auch:

 $S_1 S \parallel AC \parallel DG$ 

Da nun:

 $ES_1 = \frac{1}{3}ED$ 

fo folgt:

 $ES = \frac{1}{3}EG$ 

<sup>\*)</sup> Zentralbl. b. Bauverw. 1894, S. 192 unb 458.

2. Da, wie unter 1. gezeigt wurde,  $S_1 S_2 \parallel AC$  ist, so schneibet bie nach beiben Seiten hin verlängerte  $S_1 S_2$  auf den parallelen Trapezseiten (Fig. 50) von A bezw. C aus die gleichen Strecken ab:

$$x = AH = CJ$$

und da:

$$S_1D = 2.S_1E$$

fo folgt:

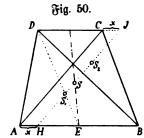
$$DJ = 2EH$$

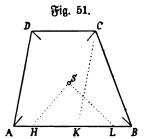
ober:

$$\mathbf{b}_1 + \mathbf{x} = 2\left(\frac{\mathbf{b}}{2} - \mathbf{x}\right) = \mathbf{b} - 2\mathbf{x}$$

also:

$$x = \frac{1}{3} (b - b_1)$$





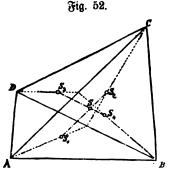
Die im Abstande x von der Ede A zu der Diagonale AC gezogene Parallele geht hiernach durch den Schwerpunkt. Da sich dasselbe für die andere Diagonale BD ebenfalls nachweisen läßt, so erhält man den Satz:

Die im Abstande x = { (b - b1) von ben Eden ber größeren Grundlinie zu ben Diagonalen gezogenen Parallelen schneiben sich im Schwerpunkt S.

Jur Konstruktion Fig. 51 ziehe man  $CK \parallel AD$ , mache  $AH = BL = \frac{1}{3}BK$  und ziehe durch H und L Parallelen zu den Diagonalen AC bezw. BD.

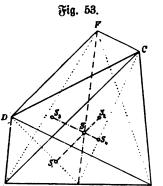
Der Schnittpunkt berfelben ift ber Schwerpunkt bes Trapezes. (Die Diagonalen brauchen babei nicht felbst gezogen zu werben; es genügt, beren Richtung burch Anlegen bes Winkels festzulegen.) Unregelmäßiges Biered.

Man zerlege das Viereck ABCD (Fig. 52) burch die Diagonale BD in die beiben Dreiecke ABD und BCD und bestimme deren Schwerspunkte S, und S2. Die Verbindungslinie S, S2 ist dann eine Schwerlinie des Vierecks. Eine zweite Schwerlinie erhält man, wenn man ein anderesmal das Viereck durch die Diagonale AC Lauenstein, Wechanik. 7. Aust.



in die Dreiede ACD und ABC zerlegt und beren Schwerpunkte S3 und S4 miteinander verbindet. Der Schnittpunkt ber beiden Schwerlinien S1 S2 und

S<sub>8</sub> S<sub>4</sub> gibt bann ben Gesamtschwerpunkt bes Bierecks.



Zieht man (Fig. 53):

DF || AC unb CF || BD

und verbindet ben Schnittpunkt F mit ber Mitte E ber Seite AB, so wird wegen:

$$\label{eq:energy_energy} \mathrm{ES_1} = \tfrac{1}{8}\,\mathrm{E}\,\mathrm{D} \text{ unb } \mathrm{ES_4} = \tfrac{1}{8}\,\mathrm{E}\,\mathrm{C}$$
 und weil:

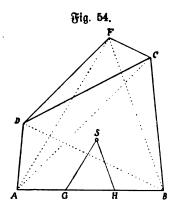
 $\mathbf{S_1} \, \mathbf{S_2} \parallel \mathbf{DF}$  und  $\mathbf{S_8} \, \mathbf{S_4} \parallel \mathbf{CF}$ 

bie Gerade EF burch ben Punkt S gehen und auch:

$$ES = \frac{1}{3}EF$$

fein müffen.

Der Punkt S ist daher gleichzeitig der Schwerpunkt des Dreiecks ABF. Darauf beruht das folgende von R. Land angegebene\*) Berfahren zur Bestimmung des Schwerpunktes S. Man teile (Fig. 54) die Seite AB in drei gleiche Teile, ziehe CF || BD und DF || AC; ferner GS || AF und HS || BF.



Die in Fig. 54 punktiert angebeuteten Linien brauchen selbstverständlich nicht wirklich gezogen, sondern deren Richtungen durch Anslegen des Winkels nur festgelegt zu werden.

Gin anderes vielfach benuttes Berfahren gur Schwerpunttsbestimmung ift folgenbes:

Man zerlege das Biereck ABCD (Fig. 55) burch die Diagonale AC in die Dreiecke ACD nnd ABC und bestimme deren Schwerpunkte  $S_1$  und  $S_2$ . Der Schnittpunkt der Berbindungstlinie  $S_1$   $S_2$  mit der Diagonalen AC sei E. Macht man dann  $S_2$   $S_3$   $S_4$   $S_5$   $S_6$   $S_6$   $S_7$   $S_8$   $S_8$ 

Der Beweis ergibt sich baraus, baß sich bie Abschnitte S, S und S, S umgekehrt verhalten mussen wie die zugehörigen

Es verhält fich:

Dreiedeflächen.

$$S_1S:S_2S=S_2E:S_1E$$

und wenn man die Hilfslinie BD (welche wegen  $MS_1 = \frac{1}{3}MD$ , und  $MS_2 = \frac{1}{3}MB$  parallel zu  $S_1$   $S_2$  ist) zieht und die MS dis F verlängert:

<sup>\*)</sup> Zeitschrift bes Hannoverschen Arch.= und Ing. Bereins 1895, S. 451.

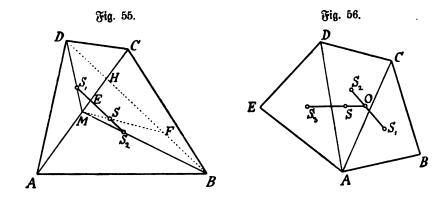
 $S_{\bullet}E:S_{\bullet}E=BH:DH$ 

Da nun:

 $BH:DH = \triangle ABC: \triangle ACD$ 

so ist auch:

 $S_1S:S_2S=\triangle ABC:\triangle ACD$ 



Bieled.

Um ben Schwerpunkt eines beliebigen unregelmäßigen Bieleds zu finden, zerlege man dieses in einzelne Dreiede, in deren Schwerpunkten man die Flächeninhalte berselben als Gewichte wirkend benkt. Der Angriffspunkt der Mittelkraft dieser Gewichte ist der gesuchte Schwerpunkt.

Sind 3. B.  $S_1 S_2 S_3$  die Schwerpunkte der Dreiede ABC, ACD, ADE, in welche das Fünfed ABCDE (Fig. 56) zerlegt ift, so ziehe man  $S_1 S_2$  und teile diese Linie in O so, daß sich verhält:

$$S_1 O : S_2 O = \triangle ACD : \triangle ABC$$

Man ziehe ferner OS, und teile biefe Linie in S so, daß sich verhält:

$$OS: S_8S = \triangle ADE: (\triangle ABC + \triangle ACD)$$

Es ift bann 8 ber gesuchte Schwerpunkt bes Fünfects.

Der Schwerpunkt eines regelmäßigen Bieled's fällt mit bem Mittels punkt bes eingeschriebenen ober umschriebenen Kreises zusammen.

Rreisausichnitt ober Settor.

Der Schwerpunkt liegt in der Halbierungslinie des Winkels ACB (Fig. 57). Denkt man sich den Kreisausschnitt vom Halbmesser r durch radiale Linien in sehr viele kleine Teile geteilt, so kann man diese Teile als Dreiede betrachten, deren Schwerpunkte um 2/s r vom Kreismittelpunkte C entfernt sind. Der Schwerpunkt S des Kreisausschnittes fällt daher zusammen mit dem Schwerpunkte des mit dem Halbmesser punkte des mit dem Halbmesser 2/s r beschriebenen Kreisbogens A, B,

52

Da nun:

$$\widehat{A_1B_1} = \frac{2}{3}\widehat{AB} = \frac{2}{3}b$$

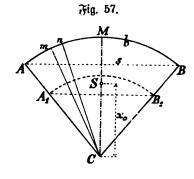
und:

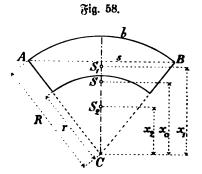
$$\bar{A_1}B_1 = \frac{2}{3}\bar{A}B = \frac{2}{3}s$$

fo wird nach (81. 37) S. 44:

$$x_0 = \frac{{}^2/_3 \, r \cdot {}^2/_3 \, s}{{}^2/_3 \, b} = \frac{2}{3} \, \frac{r \, s}{b} \, \dots \, \dots \, 10$$

Für den halbfreis ift s = 2r und b =  $r\pi$ ; folglich:





Ringausschnitt. (Fig. 58.)

Bebeutet:

find ferner x<sub>0</sub> x<sub>2</sub> x<sub>1</sub> die entsprechenden Abstände ber Schwerpunkte SS<sub>2</sub>S<sub>1</sub> bom Kreismittelpunkte C, so ift nach Gl. 35) S. 42:

$$\mathbf{F}\mathbf{x_0} = \mathbf{F_1}\mathbf{x_1} + \mathbf{F_2}\mathbf{x_2}$$

also:

$$\mathbf{x_1} = \frac{\mathbf{F}\,\mathbf{x_0} - \mathbf{F_2}\,\mathbf{x_2}}{\mathbf{F_1}}$$

Run ift:

$$F = \frac{bR}{2}$$
;  $F_2 = \frac{br^2}{2R}$ ;  $F_1 = \frac{b}{2} \cdot \frac{R^2 - r^2}{R}$ 

und nach Gl. 40):

$$x_0 = \frac{2}{3} \frac{Rs}{b}$$
;  $x_2 = \frac{2}{3} \frac{rs}{b}$ 

Nach Ginfetung biefer Werte ergibt fich ber gesuchte Schwerpunktsabstand:

$$\mathbf{x_i} = \frac{\frac{b\,R}{2} \cdot \frac{2}{3} \cdot \frac{R\,s}{b} - \frac{b\,r^2}{2\,R} \cdot \frac{2}{3} \cdot \frac{r\,s}{b}}{\frac{b}{2} \cdot \frac{R^2 - r^2}{R}}$$

ober:

$$\mathbf{x}_{1} = \frac{2}{3} \cdot \frac{\mathbf{R}^{3} - \mathbf{r}^{3}}{\mathbf{R}^{2} - \mathbf{r}^{2}} \cdot \frac{\mathbf{s}}{\mathbf{b}} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 42$$

Für den halbfreißförmigen Ringausschnitt mit s=2R und  $\mathfrak{b}=R\pi$  wird:

$$x_1 = \frac{4}{3\pi} \cdot \frac{R^8 - r^8}{R^2 - r^2} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 43$$

Fig. 59.

Rreisabschnitt ober Segment.

Zerlegt man (Fig. 59) ben Kreissausschnitt CAMB = F burch die Sehne AB = s in den Abschnitt  $AMB = F_1$  und das Dreieck  $ABC = F_2$ , so läßt sich der Schwerpunktsabstand  $\mathbf{x}_1$  für den Abschnitt AMB ebenfalls mit Hilfe der Gl. 35) S. 42 bestimmen. Es ist:

$$Fx_0 = F_1x_1 + F_2x_2$$

folglich:

$$\mathbf{x}_1 = \frac{\mathbf{F} \, \mathbf{x}_0 - \mathbf{F}_2 \, \mathbf{x}_2}{\mathbf{F}_1}$$

Durch Ginsepung ber Werte:

$$F = \frac{b r}{2}; F_2 = \frac{s}{2} \sqrt{r^2 - \left(\frac{s}{2}\right)^2}$$

$$x_0 = \frac{2}{3} \frac{r s}{b}; x_2 = \frac{2}{3} \sqrt{r^2 - \left(\frac{s}{2}\right)^2}$$

worin b die Länge bes Bogens AB bebeutet, findet man:

$$\mathbf{x}_1 = \frac{\mathbf{s}^3}{12 \, \mathbf{F}_1} \, \dots \, \dots \, \dots \, \dots \, \dots \, 44)$$

Für ben halbkreis ist s=2r und  $F_1=\frac{r^2\pi}{2}$ . Durch Einsetzung bieser Werte ergibt sich, übereinstimmend mit Gl. 41):

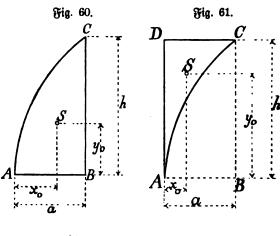
$$x_i = \frac{4 r}{3 \pi}$$

Barabelfläche.

Für ben Schwers punkt ber Parabelfläche ABC mit Scheitel in A ergibt sich nach ben Bezeichnungen in Fig. 60:

$$x_0 = \frac{8}{5} a . . . 45$$
  
 $y_0 = \frac{8}{8} h . . . 46$ 

Für ben Schwers punkt ber Figur ACD, welche bie Parabelfläche ABC zu bem Rechtede ABCD ergänzt (Fig. 61), ift:



$$\mathbf{x}_0 = \frac{8}{10} \mathbf{a} \cdot \dots \cdot \dots \cdot \mathbf{47}$$
  
 $\mathbf{y}_0 = \frac{8}{4} \mathbf{h} \cdot \dots \cdot \mathbf{48}$ 

Rugelzone und Rugelichale ober Ralotte.

Der Schwerpunkt liegt in ber Mitte ber Sohe.

Mantel ber Byramibe und bes Regels.

Der Schwerpunkt liegt in der Berbindungslinie des Schwerpunktes ber Grundfläche mit der Spitze und in  $^{1}/_{3}$  der Höhe.

### 3. Schwerpunkte von Körpern.

Prisma und Inlinder.

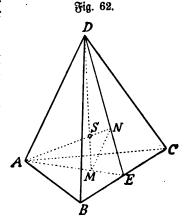
Der Schwerpunkt liegt in ber Mitte ber Berbinbungslinie ber Schwers punkte ber Enbstächen. Byramibe.

Denkt man sich die breiseitige Phramibe (Fig. 62) durch Ebenen parallel ber Grundsläche in sehr dünne Schichten zerlegt, so liegen beren Schwerpunkte

fämtlich in der geraden Linie DM, welche den Schwerpunkt M der Grundfläche ABC mit der Spize D verdindet; folglich muß in dieser Linie DM auch der Schwerpunkt S der ganzen Phramide liegen. Betrachtet man ein anderes Wal BCD als Grundfläche und A als Spize der Phramide, so muß, wenn N der Schwerpunkt des Dreiecks BCD ist, der Schwerpunkt der Phramide auch in der Linie AN liegen; er fällt daher mit dem Schnittpunkte S der in der Ebene ADE liegenden Geraden DM und AN zusammen.

Bieht man die Hilfslinie M N, jo ift wegen:

$$EM = \frac{1}{8}AE$$



und:

$$EN = \frac{1}{8}DE$$

bie Linie MN parallel zu AD; also △SNM ∞ △SAD.

Daraus folgt:

$$MN = \frac{1}{8}AD$$

also auch:

$$MS = \frac{1}{3}SD = \frac{1}{4}MD$$

Die vielseitige Phramibe kann burch Ebenen, welche burch die Spitze gehen, in dreiseitige Phramiden zerlegt werden, deren Schwerpunkte sämtlich in  $^{1}/_{4}$  der Höhe, also in einer der Grundfläche parallelen Ebene liegen. In derselben Ebene liegt auch der Schwerpunkt der ganzen Phramide; daher gilt allgemein:

Der Schwerpunkt einer Pyramibe liegt in ber Geraben, welche ben Schwerpunkt ber Grunbfläche mit ber gegenüberliegenben Spitze verbindet, und in 1/4 ber Sohe.

Reael.

Der Schwerpunkt liegt in ber Geraden, welche ben Mittelpunkt bes Grundkreises mit ber Spitze verbindet, und in ein 1/4 der Höhe wie bei ber Bpramibe.

Rugelausichnitt (Rugeljettor).

Indem man den Augelausschnitt betrachtet als zusammengesett aus sehr vielen kleinen Byramiden, deren Spiten sämtlich im Mittelpunkte und deren Grundstächen in der Oberstäche der Augel liegen, kann man den Schwerpunkt in ähnlicher Beise bestimmen, wie dieses bei dem Kreisausschnitt (Fig. 57) durchgeführt wurde.

Man erhält bann für ben Abstand bes Schwerpunktes vom Mittelpunkt ber Rugel:

$$x_0 = \frac{8}{8}(2r - h) \dots 19$$

worin r ben Halbmeffer ber Kugel, h die Höhe ber Kugelhaube bedeutet.

Für die Halbkugel ist h = r; folglich:

$$x_0 = \frac{8}{8}r$$
 . . . . . . . . . . . . . . . . . 50

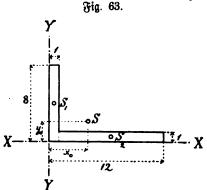
Rugelabichnitt (Rugelfegment).

Der Schwerpunktsabstand  $\mathbf{x}_0$  vom Mittelpunkt der Kugel wird in derselben Weise bestimmt wie der Schwerpunktsabstand des Kreisabschnittes (Fig. 59), indem man den Kugelabschnitt als Unterschied von Kugelausschnitt und Kegel auffaßt.

Ift r = Kugelhalbmeffer, h = Höhe des Augelabschnittes, so findet man:

$$x_0 = \frac{8}{4} \cdot \frac{(2 r - h)^2}{8 r - h} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 51$$

Für die Halbkugel mit h = r ergibt sich wieder wie in Gl. 50):



$$x_0 = \frac{8}{8} r$$

Aufgabe 45. Es foll ber Schwerpuntt bes ungleichschenkligen Winteleifens Fig. 63 bestimmt werben.

Auflösung. Man bente fich bas Winteleifen aus 2 Rechteden:

$$F_1 = 8 \cdot 1 = 8 \text{ qcm}$$

unb

$$F_2 = (12 - 1) \cdot 1 = 11$$
 qcm

bestehend und wenbe ben Gat an:

Das ftatifche Moment bes Bangen ift gleich ber Summe ber ftatifchen Domente ber einzelnen Teile (Bl. 35, G. 42). Berben die Abstande ber Comer=

puntte S, und S, von ber Achse XX mit y, und y, von ber Achse YY mit x, und x, bezeichnet, so ist in bezug auf die Achse XX:

$$(F_1 + F_2) y_0 - F_1 y_1 + F_2 y_2$$
  
 $(8 + 11) y_0 = 8 \cdot 4 + 11 \cdot 05$   
 $y_0 = 1.97$ 

In bezug auf die Achse YY ift:

$$(\mathbf{F_1} + \mathbf{F_2}) \ \mathbf{x_0} = \mathbf{F_1} \ \mathbf{x_1} + \mathbf{F_2} \ \mathbf{x_2}$$
  
 $(8+11) \ \mathbf{x_0} = 8 \cdot 0.5 + 11 \cdot 6.5$   
 $\mathbf{x_0} = 3.97$ 

Mit Berudfichtigung ber in Birtlichteit vorhandenen Abrundungen ergibt fich:  $x_0 = 3.92$  cm  $y_0 = -1.95 \text{ cm} *)$ 

Aufgabe 46. Gin 1,2 m langer aplindrifcher Solgstab ift mit einem gleich biden gylindrifchen Gifenftabe von 0,2 m Lange geradlinig verbunden. Das Gewicht bes Holzstabes ist G, = 1,4 kg, das Gewicht bes Eisenstabes G, = 3,1 kg. Wo liegt ber Schwerpunft bes Bangen ?

Auflösung. In bezug auf die Schwerachse muß nach Bl. 36) S. 42 bas ftatifche Moment bes Holzteiles gleich bem ftatischen Momente bes Gifenteiles fein. Nach Fig. 64 ift baber:

Fig. 64.

$$\begin{array}{ccc}
S_2 & S & S, \\
\downarrow & \downarrow & \downarrow \\
C_2 & G,
\end{array}$$

$$G_1 x_1 = G_2 x_2$$

ber Mitte bes Solg= bezw. Gifenteiles liegenden Schwer= punkte S, und S, ift, alfo:

$$x_1 + x_2 = \frac{1.2 + 0.2}{2} = 0.7$$

$$\mathbf{x}_2 = 0.7 - \mathbf{x}_1$$

fo folat:

$$G_1 x_1 == G_2 (0.7 - x_1)$$

Durch Auflösung für x, erhalt man:

$$x_1 = \frac{0.7 \cdot G_9}{G_1 + G_9} = \frac{0.7 \cdot 3.1}{1.4 + 3.1} = 0.48 \text{ m}$$

<sup>\*)</sup> Siehe Lauenstein, Feftigkeitelehre, 9. Auft, Tab. S. 34.

#### § 11.

## Umdrehungsflächen und Umdrehungskörper (Guldinsche Regel).

Dreht fich eine ebene Kurve AB (Fig. 65) um eine in ihrer Ebene liegenbe Achse Y, so wird eine Umbrehungsfläche (Rotationsfläche) erzeugt.

Man benke sich die Kurve in sehr viele kleine Teile zerlegt. Ein Teilchen mn, bessen Entfernung von der Y-Achse x sein möge, erzeugt dann bei einer Umbrehung die Fläche:

$$f = mn \cdot 2 \times \pi$$

Der Inhalt ber von ber ganzen Kurve erzeugten Kläche ift baber:

$$\mathbf{F} = \mathbf{\Sigma}(\mathbf{m}\,\mathbf{n} \cdot \mathbf{2}\,\mathbf{x}\,\boldsymbol{\pi}) = 2\,\boldsymbol{\pi}\,\mathbf{\Sigma}(\mathbf{m}\,\mathbf{n} \cdot \mathbf{x})$$

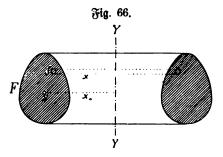
und ba, wenn xo ben Abstand bes Schwers punktes ber Kurve von ber Y-Achse bebeutet, nach S. 44:

$$\Sigma(m n \cdot x) = \widehat{AB} \cdot x_0$$

gefett werben fann, fo wirb:

Fig. 65.

In Worten: Der Inhalt einer Fläche, welche durch Umbrehung einer ebenen Kurve um eine in ihrer Ebene liegende Achse erzeugt wird, ift gleich bem Produkte aus ber Länge der Kurve und dem Wege ihres Schwerpunktes.



Dreht sich eine ebene Fläche F (Fig. 66) um eine in ihrer Gbene liegende Achse Y, so entsteht ein Umbrehungskörper (Rotationskörper).

Man denke sich die ganze Fläche F aus sehr vielen kleinen Ginzelflächensteilen zusammengesett. Ein Flächenteilchen f in der Entfernung x von der

Y-Achse erzeugt bei ber Umbrehung einen ringförmigen Körper von bem Raum= inhalt:

$$v = f \cdot 2 \times \pi$$

Der Rauminhalt bes von ber gangen Fläche erzeugten Körpers ift baber:

$$V = \sum (f \cdot 2x\pi) = 2\pi \sum (fx)$$

und wenn nach Gl. 35 S. 42:

$$\Sigma(\mathbf{f}\mathbf{x}) = \mathbf{F}\mathbf{x}_0$$

gesett wird, wobei xo ben Schwerpunktsabstand ber Fläche F von ber Y-Achse bebeutet, so erhält man:

$$V = F \cdot 2 x_0 \pi \cdot ... \cdot ... \cdot ... \cdot ... \cdot ... \cdot ... 53$$

In Worten: Der Inhalt eines Körpers, welcher burch Umbrehung einer ebenen Fläche um eine in ihrer Gbene liegenbe Achse erzeugt wirb, ift gleich bem Probukte aus bem Inhalt ber Fläche und bem Wege ihres Schwerpunktes.

Als Beifpiel mögen folgenbe Fälle bienen:

Ein Halbkreisbogen vom Halbmesser r, bessen Durchmesser parallel ber Y-Achse ist und die Entfernung a von berselben hat (Fig. 67), erzeugt nach Gl. 52) die Fläche:

$$\mathbf{F} = \mathbf{r} \boldsymbol{\pi} \cdot 2 \mathbf{x}_0 \boldsymbol{\pi}$$

und ba hier nach Gl. 38) S. 44:

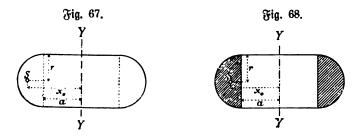
$$x_0 = a + \frac{2r}{\pi}$$

jo entsteht:

$$F = r \pi 2 \left( a + \frac{2r}{\pi} \right) \pi = 2 a r \pi^2 + 4 r^2 \pi$$

Für a = 0 ergibt fich als Oberfläche einer Rugel:

$$F = 4 r^2 \pi$$



Dreht sich statt eines Halbkreisbogens die volle Halbkreisssläche um die Y-Achse (Fig. 68), so entsteht nach Gl. 53) ein Körper von dem Rauminhalt:

$$V = \frac{r^2\pi}{2} 2 x_0 \pi$$

Nach Gl. 41) S. 52 ift:

$$x_0 = a + \frac{4 r}{3 \pi}$$

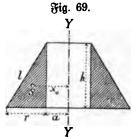
also:

$$V = \frac{r^2\pi}{2} 2 \left( a + \frac{4r}{3\pi} \right) \pi = a r^2 \pi^2 + \frac{4}{5} r^3 \pi$$

hieraus folgt für a = 0 ber Rugelinhalt:

$$\nabla = \frac{4}{3} r^3 \pi$$

Das rechtwinklige Dreieck Fig. 69 von der Grundlinie r und der Höhe h beschreibt bei der Drehung um die Y-Achse einen Raum, der sich ergibt aus Gl. 53), wenn eingesetzt wird:



$$\mathbf{F} = \frac{\mathbf{r}\,\mathbf{h}}{2} \text{ unb } \mathbf{x}_0 = \mathbf{a} + \frac{\mathbf{r}}{3}$$

Man erhält:

$$V = \frac{rh}{2} 2 \left( a + \frac{r}{3} \right) \pi = ahr\pi + r^2\pi \frac{h}{3}$$

und als Inhalt bes Regels (für a = 0):

$$V = r^2 \pi \frac{h}{3}$$

Durch Drehung ber Dreiecksfeite I entsteht bie Mantelfläche eines abgestumpften Regels. Der Flächeninhalt besselben ergibt sich unter Ginsesung von:

$$\mathbf{x_0} = \mathbf{a} + \frac{\mathbf{r}}{2}$$

nach Gl. 52) zu:

$$F = 2l\left(a + \frac{r}{2}\right)\pi = 2al\pi + r\pi l$$

Die Mantelfläche eines Regels (a = 0) ift banach:

$$F = r \pi l$$

§ 12.

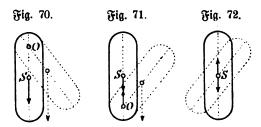
## Widerstände fester Stüppunkte.

#### 1. Ein Stütpunkt.

Wirkt auf einen Körper, welcher in einem einzigen Punkte O unterstützt ift, nur das im Schwerpunkte S angreifende Eigengewicht, so befindet sich der Körper im Gleichgewichte, wenn die Punkte O und S in einer Lotrechten liegen.

Wird der Körper aus seiner Gleichgewichtslage herausgebracht, so entsteht, ba die Schwerpunktslotrechte nun nicht mehr durch den Stützunkt O hindurch=

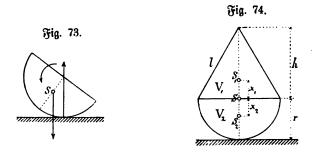
geht, ein statisches Moment, welches bem wieder losgelassenen Körper eine Drehung um den Bunkt O erteilt. Je nachdem bei dieser Drehung das statische Moment des Eigengewichtes bestrebt ist, die frühere Gleichgewichtslage wieders herzustellen oder nicht, nennt man den anfänglichen Gleichgewichtszustand des Körpers entweder sicher (stabil) oder unsicher (labil).



Bei bem sicheren Gleichgewichtszustande liegt ber Schwerpunkt S lot= recht unter bem Befestigungspunkte (Fig. 70); bei bem unsicheren Gleich= gewichtszustande lotrecht über bem Befestigungspunkte (Fig. 71).

Unentichieben (indifferent) heißt ber anfängliche Gleichgewichts= zustand, wenn ber Körper nach jeder Lagenänderung in Ruhe bleibt, was ber Fall ift, wenn ber Schwerpunkt mit dem Beseitigungspunkte zusammenfällt (Fig. 72).

Bei einem Körper, welcher sich mit kugelförmiger Fläche auf eine wagerechte Ebene stützt, liegt ber Schwerpunkt immer über bem Stützunkte. Ein solcher Körper wirb, ba ber normale Gegenbruck ber Unterstützungsebene stets burch ben Mittelpunkt ber Kugel geht, sich im sicheren, unsicheren ober unentschiedenen Gleichgewichtszustande befinden, je nachdem ber Schwerpunkt unter ober über bem Mittelpunkt ber Kugel liegt ober mit diesem zusammenfällt.



Eine homogene Halbkingel ist auf wagerechter Gbene baher immer im sicheren Gleichgewichte (Fig. 73).

Bei einem aus Halbkugel und Regel zusammengesetzten homogenen Körper (Fig. 74) muß bei unentschiedenem Gleichgewicht 8 mit dem Mittelpunkt der Kugel zusammenfallen. Bedingung hierfür ift:

$$V_1 x_1 = V_2 x_2$$

ober:

$$\mathbf{r^2}\pi\frac{\mathbf{h}}{3}\cdot\frac{\mathbf{h}}{4} = \frac{2}{3}\,\pi\,\mathbf{r^3}\cdot\frac{3}{8}\,\mathbf{r}$$

folglich:

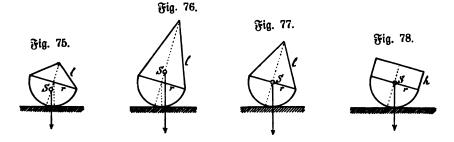
$$h^2 = 3r^2$$

Die Seite bes Regels wird banach:

$$\mathbf{l} = \sqrt{\mathbf{h}^2 + \mathbf{r}^2} = \sqrt{3} \, \mathbf{r}^2 + \mathbf{r}^2 = 2 \, \mathbf{r}$$
 Für  $\mathbf{l} < 2 \, \mathbf{r}$  ift ber Gleichgewichtszuftand sicher (Fig. 75).

"  $\mathbf{l} > 2 \, \mathbf{r}$  " unslicher (Fig. 76).

"  $\mathbf{l} = 2 \, \mathbf{r}$  " unentschieben (Fig. 77).

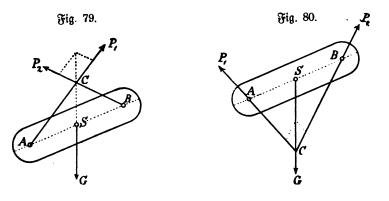


In ähnlicher Weise findet man, daß ein aus Halbkugel und Zylinder zusammengesetzer homogener Körper (Fig. 78) sich im unentschiedenen Gleichsgewichte befindet, wenn der zylindrische Teil die Höhe hat:

$$h = \frac{r}{\sqrt{2}}$$

# 2. Bwei Stütpunkte.

Wenn ein Körper in zwei Punkten A und B unterstützt wird, so ift im allgemeinen die Druckverteilung auf die Stützpunkte unbestimmt. Die Bedingung



bes Gleichgewichtes ift, daß die Mittelkraft aus den Gegendrücken  $P_1$  und  $P_2$  mit dem Gewichte G des Körpers gleiche Größe und entgegengesetzte Richtung hat. (Bergl. Fig. 27  $\lesssim$  33.) Diese Bedingung kann aber, da die Höhen= lage des Punktes C, in welchem sich die die Kräfte  $P_1$   $P_2$ G schneiden, nicht

Fig. 81.

gegeben ist, auf unendlich viele verschiedene Arten erfüllt werden, wie z. B. die Fig. 79 und 80

ertennen laffen.

Die Unbestimmtheit schwindet, sobalb die Richtung eines der Stütenbrücke  $P_1$  oder  $P_2$  bestannt ist, weil dadurch der Kunkt C, in welchem sich die Kräfte  $P_1$   $P_2$  G schneiden, und damit auch die Richtung des anderen Stütendruckes festliegt.

Ruht 3. B. ber Körper AB (Fig. 81) frei auf ber Stüte A, so muß ber baselbst wirkenbe Gegenbrud P, wintelrecht zu AB gerichtet sein, und man erhält zur Bestimmung ber Größe dieses Gegenbrudes die Gleichung (Drehpunkt B):

$$P_1 \cdot \overline{AB} - G \cdot \overline{BD} = 0$$

ober:

$$P_1 = G \cdot \frac{BD}{AB}$$

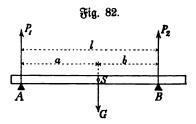
Der Gegenbrud P2 ergibt fich aus ber Gleichung ber ftatischen Momente in bezug auf ben Drehpunkt A:

$$G \cdot \overline{AE} - P_2 \cdot \overline{AF} = 0$$

ober:

$$P_2 = G \cdot \frac{AE}{AF}$$

Liegt ber Körper AB auf beiben Stüten wagerecht frei auf (Fig. 82), so sind beibe Gegendrücke lotrecht gerichtet; fämtliche Kräfte find also parallel. Ift I bie Länge zwischen ben Stütpunkten A und B, so erhält man zur Be-,



stimmung ber Gegendrude nach ben Bezeichnungen ber Fig. 82, indem man in bezug auf den Drehpunkt B, bezw. in bezug auf den Drehpunkt A die Gleichung der statischen Momente aufstellt:

$$P_1 l - G b = 0$$
 ober  $P_1 = G \frac{b}{l} \dots 54$ 



Ist ber in ben Punkten A und B unterstützte Körper außerbem noch burch bie Kräfte Q, und Q, belastet (Fig. 83), so erhält man in gleicher Weise:

$$P_1 l - Q_1 b_1 - G b - Q_2 b_2 = 0$$

ober:

unb:

$$Q_1 a_1 + G a + Q_2 a_2 - P_2 l = 0$$

ober:

$$P_3 = Q_1 \frac{a_1}{l} + G \frac{a}{l} + Q_2 \frac{a_2}{l} \dots \dots \dots 57$$

Der gleichartige Bau ber Glieber auf ber rechten Seite ber Gleichungen 56) und 57) läßt erkennen, daß der Beitrag, den jede einzelne Kraft zu den Stützens drücken liefert, genau in berfelben Weise zu bestimmen ist, als wenn diese Kraft die einzige auf den Körper AB wirkende Belastung wäre.

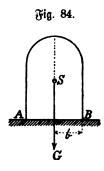
## 3. Die Standfestigkeit (Stabilität) der Rörper.

Ein auf wagerechter Unterlage an brei Stellen unterstützter Körper ist stanbsicher, wenn die durch den Schwerpunkt gelegte Senkrechte innerhalb des Dreieck fällt, welches durch geradlinige Berbindung der Stützunkte gebildet wird. (Beispiel: dreibeiniger Tisch.)

Fällt ber Schwerpunkt auf eine Dreiecksseite, so ist bas Gleichgewicht ein unsicheres; läge er außerhalb bes Dreiecks, so würde ber Körper um eine ber Dreiecksseiten gedreht werden und umkippen. Die betreffende Dreiecksseite bilbet bann die Kippkante.

Bei einem auf wagerechter Unterlage an mehr als brei Stellen unterftüten Körper ift die Druckverteilung auf die Stütpunkte eine unbestimmte;

63



bie Stanbfestigkeit bes Körpers ift aber gesichert, wenn bie Schwerpunktssenkrechte innerhalb ber Kippkanten fällt, b. h. innerhalb berjenigen Geraben, welche burch bie äußersten Stüppunkte gelegt werben können.

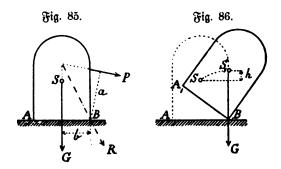
Ruht ber Körper mit ebener Grunbfläche auf ber wagerechten Unterftützungsebene, so ift berselbe anzusehen als ein Körper mit unendlich vielen Stützunkten.

Das statische Moment bes Körpergewichtes in bezug auf eine Kippkante nennt man bas Stanbsicherheits= Moment (Stabilitätsmoment) bes Körpers. Das= selbe ist um so größer, ber Körper ist also um so gesicherter

gegen Umfturz, je größer ber kleinste Abstand ber Schwerpunktesentrechten von ben Kippkanten ist.

Wird das Standsicherheitsmoment mit M bezeichnet, so ist nach Fig. 84 in bezug auf die Kante B:

Wirft auf ben Körper (Fig. 85) außer bem Gewichte G noch eine in berfelben Ebene liegende Kraft P, welche für sich allein eine Drehung des Körpers um die (festgehalten gedachte) Kante B hervorbringen würde, so wird ein Umstürzen des Körpers so lange nicht stattsinden, solange das Moment der



Kraft P (bas sogen. Umsturzmoment) kleiner ist als das Stanbsicherheitsmoment bes Körpers in bezug auf die Kippkante B; solange also die Mittelkraft R aus G und P noch innerhalb der Kippkante B bleibt. Erreicht die Kraft P aber eine solche Größe, daß die Mittelkraft R durch die Kippkante hindurchgeht, so beginnt der Körper, sich um diese Kante zu drehen. Dieses ist der Fall, wenn:

$$Pa = Gb$$

ober:

Der Schwerpunkt S wird dabei gehoben, bis er seine höchste Stelle senkrecht über ber Kippkante erreicht hat, in welchem Augenblicke sich der Körper im

unsicheren Gleichgewichte befindet (Fig. 86). Es ift bann feine weitere Kraft erforderlich, um ben Körper vollends umzustürzen.

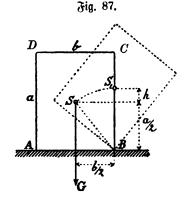
Die mechanische Arbeit A, welche die Kraft P verrichten muß, um den Körper aus der Ruhelage (Fig. 85) in die unsichere Gleichgewichtslage (Fig. 86) zu bringen, nennt man die dynamische

Stanbsicherheit. Ift h die Höhe, um welche ber Schwers punkt S babei ansteigt (Fig. 86), so ift:

Aufgabe 47. Gin Granitblod ABCD (Fig. 87) hat a=1 m Höhe, b=0.8 m Breite und l=2 m Tiefe. Wie groß ist bessen Standssicherheitsmoment; wie groß die mechanische Arbeit, um ben Blod umzukanten, wenn bas Gewicht eines chm:  $\gamma=2400$  kg ist?

Auflöfung. Das Gewicht bes Granitblodes beträgt:

$$G = y$$
. abl = 2400.1.0,8.2 = 3840 kg



Das Stanbficherheitsmoment in bezug auf die Rante A ober B ift baber:

$$\mathfrak{M} = G \cdot \frac{b}{2} = 3840 \cdot \frac{0.8}{2} = 1536 \text{ mkg}$$

Das Mag, um welches beim Umfanten ber Schwerpunkt S gehoben wirb, beträgt:

$$h = \overline{BS_1} - \frac{a}{2} = \sqrt{\left(\frac{a}{2}\right)^2 + \left(\frac{b}{2}\right)^2} - \frac{a}{2}$$

$$h = \sqrt{\left(\frac{1}{2}\right)^2 + \left(\frac{0}{2}\right)^2} - \frac{1}{2} = 0.14 \text{ m}$$

Folglich nach Gl. 60):

$$\mathfrak{A} = 3840 \cdot 0.14 = 537.6 \text{ mkg}$$

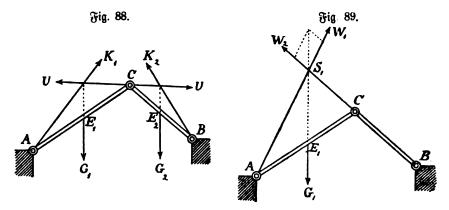
§ 13.

# Gleichgewicht zweier sich gegenseitig stühender belasteter Stäbe.

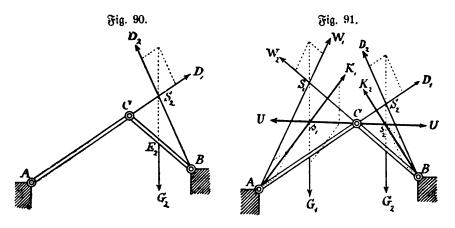
Es seien AC und BC (Fig. 88) zwei in einer Ebene liegende Stäbe, welche in A und B fest gelagert sind, in C sich aneinander anlehnen und in E, und E, durch Kräfte (3. B. Gewichte) G, und G, belastet sind. Die Punkte A, B, C sollen als Gelenkpunkte vorausgesett werden, die eine Drehung der Stäbe AC und BC in der Kraftebene gestatten.

Bur Bestimmung ber in A und B wirfenden Gegendriicke K, und K, benke man sich zunächst nur die Kraft G, auf den Stab AC wirkend; den Stab BC bagegen unbelastet und gewichtslos (Fig. 89). Die Kraft G, erzeugt in C einen

Gegenbruck W2, welcher mit ber Richtung bes unbelasteten Stabes BC zusammensfallen muß, ba bieser sonft um seinen Endpunkt B gedreht werden würde. Ist S1, ber Schnittpunkt von G1 und W2, so ergibt sich die Richtung des in A wirkenden Gegendrucks W1 aus der Bedingung, daß die drei Kräfte G1 W1 W2 sich in dem Bunkte S1 schneiben müssen; W1 hat daher die Richtung AS1. Die Größen von W1 und W2 erhält man aus dem in Fig. 89 angedeuteten Kräfteparallelosgramm, dessen Diagonale gleich G1 ist.



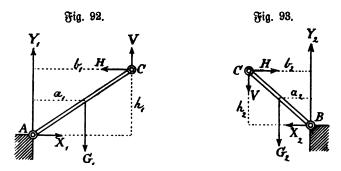
Denkt man fich ein anderes Mal nur den Stab BC durch die Kraft  $G_2$  belastet, den Stab AC dagegen unbelastet und gewichtslos (Fig. 90), so erhält man in berselben Weise die durch  $G_2$  allein erzeugten Gegendrücke  $D_1$  und  $D_2$ , von denen  $D_1$  mit der Richtung des jest unbelasteten Stabes AC zusammenfällt.



Durch gleichzeitige Wirfung der Kräfte  $G_1$  und  $G_2$  entstehen in A und B Gegendrücke, welche sich zusammenseben aus den durch  $G_1$  bezw.  $G_2$  einzeln hervorsgerufenen Gegendrücken. Danach ist  $K_1$  die Mittelfraft von  $W_1$  und  $D_1$ ; ebenso  $K_2$  die Mittelfraft von  $W_2$  und  $D_2$  (Fig. 91).

Wird ber Schnittpunkt von K, und G, mit s,, ber Schnittpunkt von K, und G2 mit s2 bezeichnet, fo gibt bie burch ben Puntt C verlaufende Gerabe s, s2 bie Richtung bes Gegenbruces U an, ben bie beiben Stabe in C gegenfeitig aufeinander ausilben. Der Größe nach ift U gleich ber Diagonale bes aus ben Kräften K, und G, bezw. K, und G, fonstruierten Parallelogramms.

Sind die Stangen burch mehrere Rrafte belaftet, fo erfolgt die Bestim= mung der Gegendrude genau in berfelben Weife. Man hat bann nur unter G, bie Mittelfraft fämtlicher auf bie Stange AC wirfender Ginzelfräfte; unter G. die Mittelfraft fämtlicher auf die Stange BC wirkender Einzelfräfte zu verstehen. Dabei ist bas eigene Gewicht einer Stange genau ebenso zu behanbeln, wie eine im Schwerpunkte ber (gewichtslos gebachten) Stange angehängte Laft von gleicher Größe.



Um den Gegendruck U auf rechnerischem Wege zu bestimmen, dente man sich benselben nach wagerechter und lotrechter Richtung in die Seitenkräfte H und V zerlegt (Fig. 92 und 93) und ftelle für jeden ber beiben Stabe bie Bleichung ber ftatischen Momente auf, indem man jedesmal ben festen Stugvunkt des Stabes als Drehpunkt mählt.

Nach Fig. 92 und 93 erhält man bann die Gleichungen:

$$G_1 a_1 - H h_1 - V b_1 = 0$$
  
-  $G_2 a_2 + H h_2 - V b_2 = 0$ 

Aus beiben Gleichungen folgt:

$$\mathbf{H} = \frac{G_1 \, \mathbf{a}_1 \, \mathbf{b}_2 + G_2 \, \mathbf{a}_2 \, \mathbf{b}_1}{\mathbf{b}_1 \, \mathbf{h}_2 + \mathbf{b}_2 \, \mathbf{h}_1} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 61)$$

$$\mathbf{V} = \frac{G_1 \, \mathbf{a}_1 \, \mathbf{h}_2 - G_2 \, \mathbf{a}_2 \, \mathbf{h}_1}{\mathbf{b}_1 \, \mathbf{h}_2 + \mathbf{b}_2 \, \mathbf{h}_1} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 62)$$

Wird hiernach die Kraft V negativ, so hat sie gerade die umgekehrte Richtung als in Fig. 92 und 93 angegeben; d. h. sie wirft bann in Fig. 92 lotrecht abwärts, in Fig. 93 lotrecht aufwärts.

Denkt man fich auch ben Gegenbruck K, im Buntte A in bie Seitenfräfte X, und Y, zerlegt, so erhält man nach den Gleichgewichtsbedingungen 1. und 2. S. 34:

$$X_1 = H 
 Y_1 = G_1 - V$$

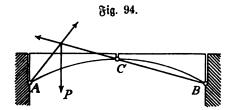
In berfelben Beise erhalt man für die Seitenfrafte bes in B wirfenben Gegenbrudes K.:

If  $\gamma$  ber Winkel, welchen ber Gegenbruck U, und find  $\alpha_1$  und  $\alpha_2$  bie Winkel, welche die Gegenbrücke  $K_1$  und  $K_2$  mit ber Wagerechten einschließen, so ergeben sich die Richtungen ber Kräfte U,  $K_1$ ,  $K_2$  aus:

Die Größe ber Kräfte ergibt sich aus den Gleichungen:

$$U = \sqrt{H^2 + V^2}; K_1 = \sqrt{X_1^2 + Y_1^2}; K_2 = \sqrt{X_2^2 + Y_2^2}$$
 66)

Die beiben fich gegenseitig stützenben Stäbe wurden bei ber obigen Durch= führung ber Ginfachheit wegen als gerabe Stäbe angenommen; jeboch ist bieses burchaus nicht erforberlich und gilt basselbe auch für frummlinige Stäbe.



überhaupt ist es für die Art und Beise der Bestimmung der Gegendrude von keinem Ginfluß, welche Gestalt die beiben sich stützenden Körper haben. So 3. B. können nach dem oben gezeigten Bersahren auch die Gegendrude bei einer Bogenbrücke mit brei Gelenken ermittelt oder auch die Beiträge bestimmt werden, die eine einzelne Belastung P zu den Gegendrücken liefert (Fig. 94).

In ähnlicher Weise werben auch bei ber statischen Untersuchung ber ein= seitig belasteten Gewölbe bie Kämpferdrücke gefunden.\*)

Aufgabe 48. Bei ber in Fig. 95 bargeftellten Stangenverbindung fei:

Ge follen bie in ben Bunften A, B, C hervorgerufenen Gegenbrude K1, K2, U burch Zeichnung und Rechnung ber Größe und Richtung nach beftimmt werben.

<sup>\*)</sup> Bergl. Lauenstein, Graphische Statit, 9. Aufl. § 22.

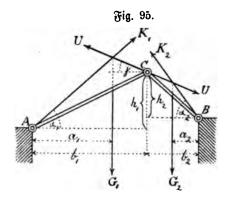
Muflosung. Durch Rechnung ergibt fich nach ben Gleichungen 61) und 62):

$$H = \frac{500 \cdot 1.4 \cdot 0.9 + 400 \cdot 0.4 \cdot 2}{2 \cdot 0.8 + 0.9 \cdot 1} = 380 \text{ kg}$$

$$V = \frac{500 \cdot 1.4 \cdot 0.8 - 400 \cdot 0.4 \cdot 1}{2 \cdot 0.8 + 0.9 \cdot 1} = 160 \text{ kg}$$

und nach ben Bleichungen 63) und 64):

$$X_1 = 380 \text{ kg}$$
  $X_2 = 380 \text{ kg}$   $Y_1 = 500 - 160 = 340 \text{ kg}$   $Y_2 = 400 + 160 = 560 \text{ kg}$ 



Rach ben Gleichungen 65) erhält man bann für bie Tangenten ber Winkel  $\gamma$ ,  $\alpha_1$ ,  $\alpha_2$  bie Werte:

$$tg\gamma = \frac{160}{380} = 0.421;$$
  $tg\alpha_1 = \frac{340}{380} = 0.895;$   $tg\alpha_2 = \frac{560}{380} = 1.473$ 

Diefen Werten entfprechen bie Wintel:

$$\gamma = 22^{\circ}50'$$
  $\alpha_1 = 41^{\circ}50'$   $\alpha_2 = 55^{\circ}50'$ 

Die gesuchten Gegenbrucke U, K, , K, ergeben fich aus ben Gleichungen 66):

U = 
$$\sqrt{380^3 + 160^3}$$
 = 412,3 kg  
 $K_1 = \sqrt{380^3 + 340^3}$  = 509,9 ,  
 $K_2 = \sqrt{380^3 + 560^3}$  = 676,8 ,

Durch Zeichnung (Maßstab 1: 10; Kräftemaßstab 100 kg = 1 cm) murbe gefunden:

$$\gamma = 23^{\circ}$$
  $U = 410 \text{ kg}$ 
 $\alpha_1 = 42^{\circ}$   $K_1 = 510$  ,
 $\alpha_2 = 56^{\circ}$   $K_2 = 680$  ,

**§ 14.** 

# Bleichgewicht der Kräfte bei den Maschinen.

Unter Maschine im allgemeinen versteht man eine mechanische Borrich= tung, burch welche die Naturfräfte gezwungen werden, unter gewissen Bedingungen zu wirken. Der eigentliche Zweck ber Maschine ist, eine mechanische Arbeit zu übertragen, b. h. eine in bieselbe eingeleitete mechanische Arbeit zu zwingen, eine andere, von ersterer verschiebene mechanische Arbeit zu verrichten. Die von der Maschine zu verrichtende Arbeit besteht darin, einen Widerstand zu überwinden, der gewöhnlich als Last bezeichnet wird im Gegensat zu der dazu verwendeten Kraft. Bewegt sich die Last gleichsörmig, so sind in jedem Augenblicke Kraft und Last an der Maschine im Gleichgewicht; die Maschine besindet sich dann im Beharrungszustande, und es ist die bewegende Arbeit gleich der widerstehenden Arbeit.

Die widerstehende Arbeit in ihrer Gesamtheit besteht aus der nüglichen Arbeit, b. h. berjenigen Arbeit, beren Berrichtung der eigentliche Zwed der Maschine ist, und der schädlichen Arbeit (Überwindung der Reibungen, des Luftwiderstandes, Erzeugung von Bärme usw.), und es ist daher die in die Maschine eingeleitete Arbeit (die Gesamtarbeit) stets größer als die Nutze arbeit. Das Berhältnis der letzteren zu der Gesamtarbeit nennt man den Birkungsgrad oder das Güteverhältnis der Maschine; also:

# Rugarbeit = Güteverhältnis.

Bei ben nachfolgenben Untersuchungen über bie Bebingungen, unter benen bei ben Maschinen Gleichgewicht zwischen Kraft und Last stattfindet, soll von ben schäblichen Arbeiten vorläufig abgesehen werden.

Gine Maschine kann entweber berart eingerichtet sein, daß eine gewünschte Bewegung der Last, abweichend von der Bewegung des Angriffspunktes der Kraft, erzeugt wird, oder auch derart, daß durch eine kleinere Kraft ein größerer Wiberstand überwunden oder eine größere Last gehoben wird. Da nun aber stets für den Gleichgewichtszustand die Arbeit der Kraft gleich der Arbeit der Last ist, so muß die Kraft in derselben Zeit einen sovielmal größeren Weg zurücklegen als die Last, sovielmal kleiner sie ist als letztere. Daraus folgt der wichtige Sat:

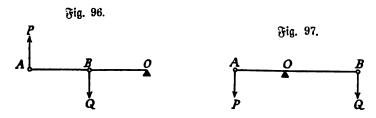
Bas an Araft gewonnen wird, geht an Geschwindigkeit (also an Zeit) verloren.

Gine Maschine ist im allgemeinen zusammengesett aus einzelnen Teilen, ben Maschinenelementen ober Elementarmaschinen (sogen. mechanischen Botenzen), welche je nach ber Art ihrer Bewegung auf zwei Grundformen zurückzuführen sind, und zwar auf den Hebel für drehende Bewegung und auf die schiefe Sbene für fortschreitende Bewegung. Abarten des Hebels sind das Wellrad und die Kolle; Abarten der schiesen Gebene die Schraube und der Keil.

## 1. Der Bebel.

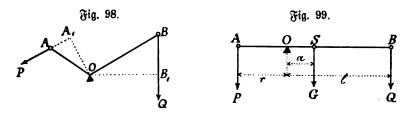
Hörper, auf welchen Kräfte wirfen, die benfelben um ben Stütpunkt ober Drehpunkt zu breben sinden.

Liegt ber Stütpunkt am Enbe, so ift ber Hebel einarmig (Fig. 96); liegt er zwischen ben Angriffspunkten ber Kräfte, zweiarmig (Fig. 97).



Meistens hat ber Körper bie Gestalt einer geraden ober auch einer in einer Ebene liegenden, am Drehpunkt geknickten Linie (Fig. 98: Binkelhebel).

Fällt ber Stütpunkt mit bem Schwerpunkte zusammen, so kann man ben Sebel als einen gewichtslosen (mathematischen) betrachten. Ein Hebel, bessen Schwerpunkt nicht mit bem Stütpunkte zusammenfällt, ist ein sogen. physischer Hebel. Ein solcher kann ebenfalls als ein mathematischer Hebel behanbelt werden, wenn sein Gewicht als eine im Schwerpunkt angreisende, senkrecht abwärts gerichtete Einzelkraft G in Rechnung gebracht wird (Rig. 99).



Auf ben mathematischen Hebel lassen sich die unter § 7 \inc . 34 auf= geführten Gleichgewichtsbedingungen anwenden. Für Fig. 99 3. B. ist nach ber Gleichgewichtsbedingung 2. der Druck auf den Unterstüßungspunkt O:

$$D = P + G + Q$$

und nach ber Gleichgewichtsbedingung 3:

$$\mathbf{Pr} = \mathbf{Ga} + \mathbf{Ql} \quad . \quad 67)$$

Bei einem gerablinigen Sebel, auf welchen schief gerichtete, aber parallele Kräfte wirten, können ftatt der winkelrechten Abstände der Kräfte vom Drehspunkte auch unmittelbar die Hebelabschnitte in die Gleichgewichtsbedingung einsgeführt werben. So ist für Fig. 100:

ober: 
$$\frac{P \cdot \overline{A_1 \, O} = Q \cdot B_1 \, \overline{O}}{Q} = \frac{B_1 \, O}{A_1 \, O} = \frac{B \, O}{A \, O}$$
folglich: 
$$P \cdot A \, O = Q \cdot B \, \overline{O}$$

Bei einem Winfelhebel und bei einem geradlinigen Sebel, auf welchen nicht parallele Kräfte wirfen, find bagegen fters bie winfelrechten Abstände

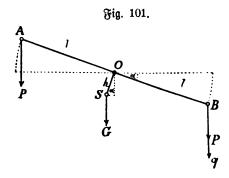
der Kräfte vom Stütpunkte als Hebelarme zu nehmen; also z. B. für Fig. 98:

$$P \cdot \overline{A_1 0} = Q \cdot \overline{B_1 0}$$

Auf ben Gefeten bes Bebels beruht bie Unwendung ber Bagen.

Gine gute gleicharmige Bage (Grämerwage) muß folgende Bes bingungen erfüllen:

- a) Sie muß richtig sein, b. h. bei gleicher Belastung der beiden Schalen muß der Wagebalken wagerecht bleiben. Dieses ist der Fall, wenn beide Arme genau gleich lang und symmetrisch ausgeführt sind und die Wagschalen gleiches Gewicht haben. Außerdem muffen die Aufhängepunkte der Schalen mit dem Drehpunkte des Wagebalkens in einer geraden Linie liegen.
- b) Sie muß sich immer in sicherem Eleichgewicht befinden. Diese Bedingung wird erfüllt, wenn der Schwerpunkt bei der wagerechten Gleich= gewichtslage des Wagebalkens senkrecht unter dem Unterstützungspunkte liegt.
- c) Sie muß empfindlich fein, b. h. bei jeder beliebigen Belaftung der Bage muß ein fleines übergewicht in der einen Schale dem Wagebalten sofort einen zum übergewichte in richtigem Verhältnis stehenden merklichen Ausschlag geben.



Bei ber in Fig. 101 bargestellten Wage üben die gleichen Gewichte P keinen Einfluß auf die Gleichgewichtslage bes Wagebalkens aus; durch das an einer Seite hinzugefügte Übergewicht q wird bagegen ein Ausschlagwinkel  $\alpha$  hervorgebracht. Ift G das Eigengewicht der Wage, h der Abstand des Schwer= punktes S von der Drehachse O und 1 die Länge der Arme, so erhält man nach Fig. 101:

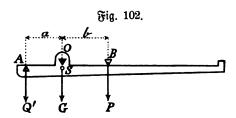
G. 
$$h \sin \alpha = q \cdot l \cos \alpha$$

ober:

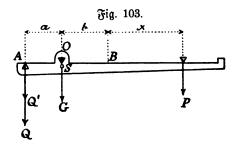
$$tg \alpha = \frac{q}{G} \cdot \frac{1}{h}$$

Aus dieser Gleichung geht hervor, daß bei einem bestimmten Übergewicht q ber Winkel a um so größer, die Wage also um so empfindlicher ist, je geringer das Eigengewicht G berselben; je weniger tief der Schwerpunkt unter dem Drehpunkte liegt, und je größer die Armlänge l ausgeführt wird.

Die Empfindlichkeit einer Bage wird gewöhnlich ausgedrückt durch einen Bruch, bessen Zähler das kleinste, noch einen merklichen Ausschlag gebende Gewicht, und bessen Nenner die größte für die Bage zulässige Belastung ist. Eine gute Bage soll eine Empfindlichkeit von mindestens 1:60000 besiten. Ift z. B. 30 kg die größte für die Bage zulässige Belastung, so muß, wenn jede Schale mit 15 kg belastet ist, durch ein übergewicht von 0,5 g noch ein merklicher Ausschlag erzeugt werden.



Die Schnellwage ift ein ungleicharmiger Hebel, bessen längerer Arm ein verschiebbares bestimmtes Gewicht (Laufgewicht) P trägt, während am Ende bes kürzeren Armes die Wagschale oder der Haken zum Anhängen der Last Q besestigt ist (Fig. 102 und 103).



Ift Q' bas Gewicht bes hatens ober ber Schale, fo findet für die unbelaftete Bage (Fig. 102) Gleichgewicht ftatt, wenn die Bedingung erfüllt ift:

$$Pb = Q'a$$

Hieraus ergibt sich bas Maß b, also auch die Lage des Punktes B, der als Rullpunkt auf der Wage zu verzeichnen ift.

Wird bann in A bie Last Q angehängt, so wird ber Gleichgewichts= zustand baburch wieder hergestellt, daß bas Gewicht P um eine Strecke x nach außen verschoben wird (Fig. 103). Die Gleichgewichtsbedingung lautet bann:

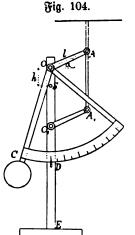
$$P(b+x) = (Q+Q')a$$

Durch Abzug ber vorigen Gleichung von diefer letteren folgt:

$$Px = Qa \text{ ober} : Q = \frac{Px}{a}$$

Durch Meffen der Länge x kann danach das unbekannte Gewicht Q ermittelt werden oder wird an einer am Laufarme angebrachten Teilung direkt abgelesen.

Die Zeigerwage (Fig. 104), welche u. a. als Briefwage benutzt wird, besteht ber Hauptsache nach aus bem Wintelhebel AOC mit dem Dreh-



punkt O. In der Gleichgewichtslage der unbelasteten Wage möge der Schenkel OA den Winkel a mit der Wagerechten bilden. Dabei weist der am Ständer OE befestigte Zeiger D auf den Nullpunkt der (mit dem Winkelhebel verbundenen) Bogenteilung.\*) Der Schwerspunkt S der beweglichen Teile der Wage liegt um h senkrecht unter dem Drehpunkt O.

Durch eine Last Q wird der ganze Hebel AOC um den Winkel  $\varphi$  verdreht. Wird das Eigengewicht der Wage (ausschließlich Ständer und Fuß) mit G bezeichnet, so ist (Fig. 105):

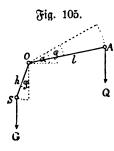
Q.l cos  $(\alpha - \varphi) = G$ .h sin  $\varphi$ 

ober:

$$Q = G \cdot \frac{h}{l} \cdot \frac{\sin \varphi}{\cos (\alpha - \varphi)}$$

Die Gewichtsbeftimmung wird, ba  $G \cdot rac{h}{l}$  für

eine bestimmte Wage ein unveränderlicher Wert ist, hier also auf ein Winkelsmessen zurückgeführt. Auf der Bogenteilung werden aber nicht die Zahlen für die Winkel selbst, sondern unmittelbar für die entsprechenden Gewichte angegeben.



Die gewöhnliche Ginrichtung ist berart, daß der Hebel OA bei der Hälfte des für die Wage bestimmten größten Gewichtes wagerecht steht. Dadurch wird erreicht, daß die Abschnitte der Teilung von der Mitte ab nach beiden Seiten hin an Größe abnehmen,\*\*) während, wenn bei der unbelasteten Wage AO wagerecht stände, die Teilung gleich vom Rullpunkt ab allmählich kleiner werden müßte. Dadurch würde aber das Gewicht der größeren Lasten sich nicht mit derselben Schärse bestimmen lassen wie das der kleineren.

Bei ber (regelmäßig ausgeführten) Parallelogrammfonstruftion OAA, O, fann die Last Q auf jede beliedige Stelle des Tellers gelegt werden. Fügt man nämlich in der Achsenrichtung AA, zwei sich gegenseitig aufhebende Kräfte Q hinzu (Fig. 106), so drückt die eine berselben (die abwärts gerichtete) die Hebel OA

<sup>\*)</sup> Der Zeiger fann auch umgekehrt am Schenkel OC, sowie bie Teilung am Gestell ber Wage angebracht sein.

<sup>\*\*)</sup> Die Binkel jelbit machfen nämlich nicht in bemfelben Berhaltnis wie bie Binkelfunktionen.

Fig. 106.

und  $O_1$   $A_1$  unmittelbar nieber. Das außerbem entstehenbe Moment Qx wird im Gleichgewichte gehalten burch das entgegengesett drehende Moment der in der Richtung der Hebel OA und  $O_1$   $A_1$  auftretenden Kräfte K, welche von den festen Drehpunkten O und  $O_1$  aufgenommen werden.

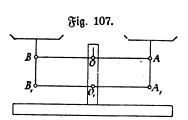
Durch Berlängerung ber Hebel AO und  $A_1O_1$  über bie Bunkte O und  $O_1$  hinaus um die gleichen Stücke OB und  $O_1B_1$ , also burch boppelte Anordnung der Parallelogrammkonstruktion unter gleichzeitiger Fortlassung des Hebels OC entsteht die in Fig. 107 abgebildete Tafelswage.

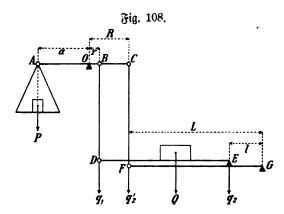
Die Brüdenwage von Quintenz (Strafburg 1821) besteht im wesentlichen aus 3 hebeln und 2 Jug-

stangen; nämlich (Fig. 108) aus bem zweiarmigen Sebel AC (Stützunkt O), welcher in A die Gewichtsschale trägt, während in den Punkten B und C vers

mittelft ber Zugstangen BD und CF die Endpunkte ber einarmigen Sebel DE und FG angehängt sind. Der Stützunkt E bes hebels DE befindet sich auf dem Hebel FG und hat eine solche Lage, daß für FG und OC dasselbe Teilungsverhältnis besteht; nämelich nach Fig. 108:







Bringt man nun eine Last Q auf die durch den Hebel DE unterstützte Brücke, so ist es gleichgültig, an welcher Stelle diese Last liegt; sie wird immer ihren Ginfluß auf den Hebelarm OC so äußern, als ob sie unmittelbar am Punkte B aufgehängt wäre.

Sind nämlich q, und q, bie Drücke, welche die Last Q auf die Bunkte D und E ausübt, so ist das statische Moment von q, in bezug auf den Drehpunkt O:

$$\mathfrak{M}_{i} = q_{i} r$$

Die Kraft  $q_2$  zerlegt sich in zwei Drücke, von benen ber eine burch ben Gegenbruck bes festen Punktes G aufgehoben wird, ber andere in  $\mathbf F$  angreisenbe aber die Größe hat:

$$q_2' = q_2 \frac{l}{L} = q_2 \frac{r}{R}$$

Diese Kraft wirft am Hebelarme R; also ist bas statische Moment bers selben in bezug auf ben Drehpunkt O:

$$\mathfrak{M}_2 = q_2 \frac{\mathbf{r}}{R} \cdot \mathbf{R} = q_2 \mathbf{r}$$

Die Summe ber statischen Momente ber in B und C angreifenben Kräfte ift baber:

$$\mathfrak{M} = \mathfrak{M}_1 + \mathfrak{M}_2 = \mathfrak{q}_1 \, \mathbf{r} + \mathfrak{q}_2 \, \mathbf{r}$$

ober ba:

$$q_1 + q_2 = Q$$

so wird:

$$\mathfrak{M} = \mathbf{Q} \mathbf{r}$$

Gewöhnlich ift  ${f r}=0,1$  a, so baß, ba für ben Gleichgewichtszustand:

$$Pa = Qr$$

sein muß, das auf die Wagschale zu stellende Gewicht  $P=Q\cdot \frac{r}{a}=0,1~Q$  wird (Dezimalwage).

Mufgabe 49. Bei bem boppelarmigen Bebel Fig. 99 G. 71 fei:

$$G = 6 \text{ kg}$$
;  $Q = 20 \text{ kg}$   
 $l = 1 \text{ m}$ ;  $r = 0.4 \text{ m}$ ;  $a = 0.1 \text{ m}$ 

Bie groß muß P fein, um den Bebel im Gleichgewichte gu halten?

Auflösung. Rach Gl. 67) ift:

$$P = \frac{Ga + Ql}{r} = \frac{6 \cdot 0.1 + 20 \cdot 1}{0.4} = 51.5 \text{ kg}$$

Der Drud auf ben Unterftugungspunkt ift:

$$D = P + G + Q = 51.5 + 6 + 20 = 77.5 \text{ kg}$$

Aufgabe 50. Auf einen einarmigen Hebel mit bem Drehpunkt O wirke eine senkrecht auswärts gerichtete Kraft von 200 kg am Hebelarm 12 cm. Wie groß muß das zur Herstellung des Gleichgewichtes im Abstande 80 cm vom Drehpunkte O ansgebrachte Gewicht P sein, wenn der Schwerpunkt des 5 kg schweren Hebels 32 cm von O entfernt ist?

Auflösung. Aus:

$$P.80 + 5.32 = 200.12$$

folgt:

$$P = -\frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32}{80} - 28 \text{ kg}$$

Aufgabe 51. An einem 8 kg schweren Winkelhebel AOB (Fig. 109), bessen Arme OA = 80 cm und OB = 60 cm sind, wirkt in B die senkrecht abwärts ziehende Last Q = 30 kg. Es soll die Größe der in A angreisenden wagerechten Kraft P bestimmt werden, welche der Last Q und dem am Hebelarme

a = 15 cm wirkenden hebelgewichte G bas Gleichgewicht halt. Ferner foll ber Drud D auf ben Unterftugungs: puntt O berechnet werben.

Auflösung. Aus:

$$P.80 = 8.15 + 30.60$$

folgt:

$$P = 24 \text{ kg}$$

D ergibt fich als Diagonale bes aus ben Kräften P und Q + G konftruierten Parallelogramms zu:

$$D = \sqrt{(Q + G)^2 + P^2} = \sqrt{38^2 + 24^2} = \sim 45 \text{ kg}$$

Aufgabe 52. Gine 120 cm lange, 6,6 kg schwere prismatische Stange AB wird in A burch ein Gewicht P — 35 kg, in B burch ein Gewicht Q — 20 kg belastet. Wo muß die Stange unterstützt sein, um sich im Gleich= gewicht zu befinden?

Auflösung. Bezeichnet man ben unbekannten Abstand AO (vergl. Fig. 99 S. 71) mit r, fo ift:

$$0S = a = 60 - r$$
  
 $0B = 1 = 120 - r$ 

und man erhalt nach Gl. 67):

35 . 
$$\mathbf{r} = 6.6 (60 - \mathbf{r}) + 20 (120 - \mathbf{r})$$

ober:

$$r = 45.4$$
 cm

Aufgabe 53. Gin Rörper mog in ber einen Schale einer (unrichtigen) Krämers mage 3 kg, in ber anbern Schale 3,4 kg. Wie groß ist bas richtige Gewicht Q bes Körpers? Auflosung. Bezeichnet man bie Längen ber beiben Urme bes Bagebaltens

mit L und L, fo hat man:

aus ber ersten Wägung: 
$$Q \cdot l_1 = 3 \cdot l_2$$
  
" " zweiten " :  $Q \cdot l_2 = 3.4 \cdot l_1$   
folglich:  $Q^2 = 3 \cdot 3.4$ 

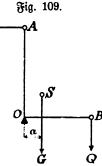
ober:

$$Q = \sqrt{3 \cdot 3.4} = 3.194 \text{ kg}$$

#### 2. Das Wellrad.

Das Wellrab ober bas Rab auf ber Welle (Fig. 110) besteht in seiner einsachsten Form aus einem Rabe, welches mit einer zylindrischen Walze (Welle) fest verbunden (verkeilt) ist, so daß beide eine gemeinsame geometrische Achse haben. Die Welle ist an ihren Enden mit Zapfen versehen, die durch Lager unterstützt sind und sich in diesen drehen.

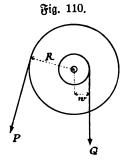
Die Welle kann wagerecht ober senkrecht angeordnet sein; bas Rab als Schnurscheibe, Riemenscheibe ober Jahnrad konstruiert, auch durch eine Kurbel ober durch Speichen ersetzt sein.



Der Zwed bes Wellrabes ift, burch eine am Umfang bes Rabes angreifenbe Kraft P eine am Umfang ber Welle wirfenbe Laft Q im Gleichgewicht zu halten bezw. gleichförmig zu heben. Die Gleichgewichtsbebingung ist bieselbe wie beim zweiarmigen Hebel, wobei ber Halbmesser des Rabes als Hebelarm ber Kraft, ber Halbmesser ber Welle als Hebelarm ber Last zu betrachten ist.

ober:

Ift R ber halbmeffer bes Rabes, w ber halbmeffer ber Welle, fo ift:



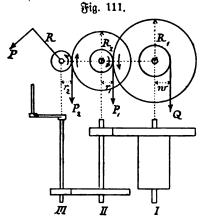
$$PR = Qw$$

$$\frac{\mathbf{P}}{\mathbf{Q}} = \frac{\mathbf{w}}{\mathbf{R}} \dots \dots 68$$

b. h.: die Kraft verhält fich zur Laft wie ber Halbmeffer ber Welle zum Halbmeffer bes' Rabes.

Statt am Umfang ber Welle selbst kann bie Last Q auch am Umfang einer auf ber Welle besestigten Trommel wirken. Ferner kann die Kraft am Umfange bes Rabes zugleich Last für eine zweite Wellradvorsrichtung sein, die mit ersterer berart in Berbindung steht.

baß das Rab ber ersten Welle die an seinem Umfange wirkende Kraft auf eine zweite Welle oder ein auf diese gesetzes Trieb überträgt. Auf diese Weise gelangt man zu einem zusammengesetzen Räberwerke, welches in Fig. 111 in einsfachen Linien bargestellt ist.



Nach den Bezeichnungen der Fig. 111 ift die Gleichgewichtsbedingung

für die Welle I: 
$$Q w = P_1 R_1$$
 ober  $P_1 = \frac{Q w}{R_1}$ 

" " II:  $P_1 r_1 = P_2 R_2$  "  $P_2 = \frac{P_1 r_1}{R_2}$ 

" " III:  $P_2 r_2 = PR$  "  $P_3 = \frac{P_2 r_2}{R_3}$ 

Sest man in ber letten Gleichung für P, bezw. für P, bie Werte aus ben beiben anderen Gleichungen ein, fo erhält man:

$$P = P_1 \frac{r_1}{R_{\bullet}} \frac{r_2}{R} = Q \frac{w}{R_1} \frac{r_1}{R_{\bullet}} \frac{r_2}{R}$$

ober:

$$\frac{\mathbf{P}}{\mathbf{Q}} = \frac{\mathbf{W}}{\mathbf{R}} \cdot \frac{\mathbf{r}_1}{\mathbf{R}_1} \cdot \frac{\mathbf{r}_2}{\mathbf{R}_9} \quad . \quad 69)$$

Da sich die Halbmesser der Räber wie die Umfänge verhalten, bei Jahnsräbern aber die Umfänge wie die Zähnezahlen (benn ein Rad, bessen Umfang 3. B. boppelt so groß als der eines anderen ist, hat auch doppelt so viel Zähne), so kann man statt der Berhältnisse  $\frac{\mathbf{r}_1}{R_1}$ ,  $\frac{\mathbf{r}_2}{R_2}$  in Gl. 69) bei Jahnräbern auch die Berhältnisse der betreffenden Zähnezahlen  $\frac{\mathbf{z}_1}{Z_1}$ ,  $\frac{\mathbf{z}_2}{Z_2}$  sezen.

Also ift auch:

$$\frac{\mathbf{P}}{\mathbf{Q}} = \frac{\mathbf{w}}{\mathbf{R}} \cdot \frac{\mathbf{z}_1}{\mathbf{Z}_1} \cdot \frac{\mathbf{z}_2}{\mathbf{Z}_2} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 70$$

Nach €. 70 ift:

Arbeit ber Rraft = Arbeit ber Laft.

Folglich, wenn v bie Geschwindigfeit ber Braft, c die ber Laft bebeutet:

Aufgabe 54. Wie groß ift die Kraft P, welche eine Laft Q = 500 kg im Gleichgewicht halt, wenn der Halbmesser des Rades R = 75 cm, berjenige der Trommel w = 15 cm ift?

Muflöjung. Nach Gl. 68) ift:

$$P = Q \frac{W}{R} = 500 \cdot \frac{15}{75} = 100 \text{ kg}$$

Aufgabe 55. An einer an ihrem Ende mit einer Kurbel von 40 cm Halbmesser versehenen Welle hängt eine Last von 200 kg. Wie groß muß der Halbmesser w ber Welle oder der Trommel sein, damit durch eine an der Kurbel wirkende Kraft von 32 kg die Last gleichförmig gehoben wird?

Auflösung. Nach Bl. 68) ift:

$$w=\frac{P\,R}{Q}=\frac{32\cdot 40}{200}=6.4$$
 cm

Aufgabe 56. Die Kurbel einer Winde hat 40 cm Halbmeffer, bas Trieb auf ber Kurbelwelle 10 cm, bas Rab auf ber Trommelwelle 60 cm Halbmeffer. Belche Last tann theoretisch burch 4 Arbeiter, von benen jeder 15 kg Drud ausübt, mit ber Winde gehoben werden, wenn ber Halbmeffer ber Trommel = 10 cm ift?

Muflojung. Entiprechend ber Bl. 69 ift:

$$\frac{P}{Q}$$
  $\frac{w}{R}$   $\frac{r_i}{R_i}$ 

Begeben ift:

$$P = 4 . 15 = 60 \text{ kg}$$
  
 $w = 10;$   $R = 40$   
 $r_1 = 10;$   $R_1 = 60$ 

folglich:

$$Q = P \cdot \frac{R}{w} \cdot \frac{R_1}{r_1} = 60 \cdot \frac{40}{10} \cdot \frac{60}{10} = 1440 \text{ kg}.$$

Aufgabe 57. Es soll eine Winde mit zwei Räberpaaren (doppeltem Borgelege, Fig. 111) konstruiert werden, mit welcher eine Last Q = 3000 kg durch 4 Arbeiter geshoben werden kann. Dabei ist gegeben: Kraft eines Arbeiters an der Kurbel = 15 kg; Kurbelhalbmesser R = 40 cm; Halbmesser der Trommel (einschließlich halbe Seildice) w = 20 cm. In welchem Berhältnis müssen die Halbmesser zueinander stehen?

Auflösung. Die Rraft an ber Rurbel ift:

$$P = 4.15 = 60 \text{ kg}$$

folglich:

$$PR = 60.40 = 2400 \text{ cmkg}$$

Das Moment ber Laft ift:

$$Qw = 3000 \cdot 20 = 60000 \text{ cmkg}$$

baher:

$$\frac{PR}{QW} = \frac{2400}{60000} = \frac{1}{25}$$

Da nun nach (81. 69):

$$\frac{PR}{Qw} = \frac{r_1}{R_1} \cdot \frac{r_2}{R_2}$$

fo wird auch:

$$\frac{r_1}{R_{\bullet}} \cdot \frac{r_2}{R_{\bullet}} - \frac{1}{25}$$

Wie das Berhältnis 1/20 in zwei Faktoren zerlegt wird, ist theoretisch zwar gleichs gültig; praktisch ist es jedoch wünschenswert, die Faktoren einigermaßen gleich zu ershalten, z. B.:

$$\frac{1}{25} = \frac{1}{5} \cdot \frac{1}{5}$$
 ober  $= \frac{1}{4} \cdot \frac{1}{625}$ 

Rimmt man die Geschwindigkeit ber Kraft an ber Kurbel zu v=0.8 m an, so ist die Geschwindigkeit ber Last ober die Hubgeschwindigkeit nach Gl. 71):

$$c = \frac{60}{3000} \cdot 0.8 = 0.016 \text{ m}$$

#### 3. Die Rolle.

Die Rolle ist eine freisförmige Scheibe, welche um eine rechtwinklig zu ihrer Ebene gerichtete und durch ihren Mittelpunkt gehende Achse brehbar ift und an ihrem Umfange eine zur Aufnahme des Seiles oder der Kette bienende rinnenförmige Vertiefung hat. Die Achse der Rolle ist an ihren beiden Enden in dem Rollengehäuse fest gelagert.

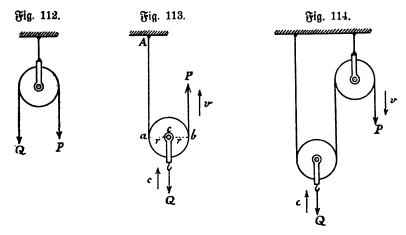
Man unterscheibet feste und lose Rolle.

Bei der festen Rolle ist das Rollengehäuse an einem unbeweglichen Punkte beseiftigt, so daß dieselbe keine fortschreitende, sondern nur eine Dreh-

bewegung ausführen fann (Fig. 112). An bem einen Seilende wirft die Kraft, an dem anderen die Last; und da beide gleichen Abstand von der Drehachse haben, so muß für den Fall des Gleichgewichts die Kraft gleich der Last sein; also: P = Q.

Bei ber festen Rolle wird an Kraft nichts gewonnen, und sie bient nur bazu, ber Kraft eine andere Richtung zu geben (Leitrolle).

Die bewegliche ober lose Rolle führt außer ber Drehbewegung noch eine fortschreitende Bewegung aus. Die Last Q hängt an einem Haken bes Rollengehäuses und wird burch bas Seil getragen, bessen einem unbeweglichen Punkte A besestigt ist, während an dem anderen Ende die Kraft P wirkt; entweder unmittelbar wie in Fig. 113, oder nachdem das Seil noch über eine feste Rolle geschlungen ist wie in Fig. 114.



Sind die beiden Seilenden einander parallel, jo findet Gleichgewicht ftatt, wenn die Kraft halb so groß ist wie die Last. Dabei ist das Gewicht der losen Rolle nebst dem Gehäuse mit zu der Last zu rechnen; meistens fann basselbe indessen als vergleichsweise klein im Verhältnis zu der zu hebenden Last unberücksichtigt bleiben.

Man kann die Wirkung der losen Rolle auf die Wirkung eines einarmigen Hebels zurücksühren. Denkt man sich nämlich den Beselkigungspunkt A (Fig. 113) bes festen Seilendes nach dem Punkte a an den Umfang der Rolle verlegt, so kann man a als den Stützpunkt des Hebels ab betrachten. Es ist dann b der Angriffspunkt der Kraft P und e der Angriffspunkt der Last Q. Wird der Halbmesser der Rolle mit r bezeichnet, so muß bei Gleichgewicht sein:

$$P \cdot 2 r = Q \cdot r$$

ober:

$$P = \frac{1}{2}Q \dots 72$$

Auch hier ift (wie ftete) bie Arbeit ber Araft gleich ber Arbeit ber Laft.

Lauenftein, Dechanit. 7. Mufl.

Wird die Geschwindigkeit der Kraft mit v, die Geschwindigkeit der Last mit e bezeichnet, so ist:

$$Pv = Qc$$
; obet  $^{1}/_{2}Qv = Qc$ 

aljo:

$$c = \frac{1}{2}v \dots 73$$

b. h.: die Kraft legt in berfelben Zeit den doppelten Beg zurud als die Laft. Bereinigt man eine feste mit mehreren losen Rollen (Fig. 115), so erhält man einen Rollenzug oder den sog. Botenzenzug. Die unterfte

Fig. 115.

Rolle trägt die Last Q, die Kraft P wirkt an dem über die seste Rolle geschlungenen Seilende. Die Spannung des Seiles, welches die unterste Rolle umschlingt, ist nach Gl. 72):

$$K_1 = \frac{Q}{2}$$

K, ift zugleich die Last für die zweite Rolle; folglich ist die Spannung des um die zweite Rolle geschlungenen Seiles:

$$K_2 = \frac{K_1}{2} = \frac{Q}{4} = \frac{Q}{2^2}$$

In berfelben Weise erhält man:

$$K_3 = \frac{Q}{8} = \frac{Q}{2^{8}} = P$$

und allgemein bei n losen Rollen:

$$P = \frac{Q}{2^n} \dots 74$$

Die Kraft P ift also gleich ber Laft Q, bivibiert burch bie sovielte Botenz von 2, als lose Rollen vorhanden sind. (Daher ber Rame Potenzenzug.)

Bei 4 losen Rollen fann 3. B. burch eine Kraft P eine Last Q gehoben werben, welche 2<sup>4</sup> = 16mal so groß als die Kraft ist; bei 5 losen Rollen wird:

$$Q = 2^5 P = 32 P$$

ujw.

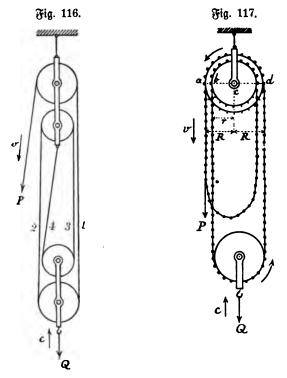
Aus ber Gleichung: Pv = Qc ergibt fich wieber bie Geschwindigkeit e ber Laft:

Obgleich bei bem Potenzenzug durch eine fleine Kraft eine verhältnissmäßig große Last gehoben werden kann, so findet derselbe doch im allgemeinen wenig Anwendung.

Gine andere, praktisch viel wichtigere Verbindung von Rollen zu einer Hebevorrichtung ift der Flaschenzug (Fig. 116), bei welchem mehrere Rollen

in einem gemeinsamen Gehäuse (einer Flasche) entweder übereinander ober meistens nebeneinander brehbar befestigt sind. In Fig. 116 sind die Rollen ber Deutlichkeit wegen übereinander gezeichnet.

Ein vollständiger Flaschenzug besteht aus einer oberen festen und einer unteren beweglichen Flasche; an letterer hängt die Last Q. Das Seil ist an der oberen Flasche befestigt und läuft abwechselnd über je eine Rolle der unteren und oberen Flasche; am letten freien Ende desselben wirtt die Kraft P.



Hat die untere Flaschen Rollen, so wird die Last durch 2n Seile getragen, von denen jedes mit der Kraft P angespannt ist. Werden auch hier wieder die Reibungen vernachlässigt, welche später besonders behandelt werden (vergl. § 16), so erhält man als Gleichgewichtsbedingung:

Die Kraft ift gleich ber Laft, bivibiert burch bie boppelte Angahl ber lofen Rollen.

Mus Pv = Qc folgt wieber für bie Geschwindigfeit ber Laft:

$$c = \frac{P}{Q} \cdot v = \frac{v}{2n} \cdot \dots \cdot 77$$

Der Differentialflaschenzug besteht aus zwei miteinander versbundenen (gewöhnlich in einem Stück gegoffenen) festen Rollen von versichiebenem Durchmesser und mit gemeinschaftlicher Achse und aus einer losen Rolle, an deren Haten die Last hängt (Fig. 117). Die festen Rollen sind mit Stegen versehen, die sich zwischen die Glieber der Kette legen und ein Gleiten derselben am Rollenumfang verhindern.

Beim Aufziehen der Last widelt sich die endlose Kette an der einen Seite von der kleinen Rolle ab und zugleich an der anderen Seite auf der großen Rolle auf. Da die Spannung jedes dieser Kettenteile, die zusammen die Last Q zu tragen haben, 1/2 Q beträgt, so ist, wenn man abed als doppels armigen Hebel mit dem Prehpunkte e ansieht, die Gleichgewichtsbedingung:

$$P \cdot \overline{ac} + \frac{1}{2}Q \cdot \overline{bc} = \frac{1}{2}Q \cdot \overline{cd}$$

ober wenn die Halbmeffer ber Rollen mit R und r bezeichnet werben:

$$PR + \frac{1}{2}Qr = \frac{1}{2}QR$$

woraus folgt:

$$P = \frac{Q}{2} \left( 1 - \frac{r}{R} \right). \dots 78$$

Aus ber Bedingung:

$$P v = Q c$$

ergibt fich bie Geschwindigkeit ber Laft:

Ein wesentlicher Vorteil des Differentialslaschenzuges besteht noch darin, daß, wenn der Unterschied der Rollenhalbmesser R und r nicht zu groß ist, ein selbsttätiges Zurückgehen der Last durch die Widerstände allein verhindert wird. Es bedarf also keiner weiteren Kraft, um die Last in einer beliedigen Höhe zu halten. Weistens sindet man dei den normalen Differentialslaschenzügen das Verhältnis:

$$\frac{\mathbf{r}}{\mathbf{R}} = \frac{11}{12}$$

Aufgabe 58. Welche Kraft ift erforberlich, um eine Laft von 200 kg vermittelft einer lofen, 6 kg schweren Rolle zu heben?

Auflösung. Rach Gl. 72):

$$P = \frac{Q + G}{2} = \frac{200 + 6}{2} = 103 \text{ kg}$$

Aufgabe 59. Gine Laft von 400 kg foll mit einem Potenzenzug, ber brei lofe Rollen enthält, gehoben werben. Wie groß ist bie erforberliche Kraft ohne Berudsfichtigung bes Rollengewichtes?

Auflösung. Rach Gl. 74) ift:

$$P - \frac{Q}{2^{s}} = \frac{400}{8} = 50 \text{ kg}$$

Aufgabe 60. Benn in voriger Aufgabe bas Gewicht jeber Rolle mit G = 6 kg berudfichtigt wirb, wie groß ergibt fich bann bie Rraft?

Auflojung. Bum Beben ber Rollen allein ift eine Rraft erforberlich:

$$P_1 = \frac{G}{2} + \frac{G}{2^2} + \frac{G}{2^3} = \frac{G}{2^3}(1+2+2^2)$$

ift im gangen erforberlich:

$$P = \frac{Q}{2^3} + P_1 = \frac{Q + 7G}{8} = \frac{400 + 7.6}{8} = 55,25 \text{ kg*}$$

Aufgabe 61. Zwei Arbeiter, von benen jeber 75 kg wiegt, hängen sich an freie Seilenbe eines Flaschenzuges von 4 losen Rollen. Welche Last kann gehoben den, wenn das Gewicht der Flasche mit 10 kg in Anrechnung gebracht wird; und verhalten sich dabei die Wege der Kraft und der Last?

Auflösung. Rach Gl. 76):

$$Q = 8P - G = 8.150 - 10 = 1190 \text{ kg}$$

Rach Gl. 77) ift ber Beg ber Kraft achtmal fo groß als ber Beg ber Laft. Aufgabe 62. Belche Laft tann vermittelft eines Differentialftaschenzuges gehoben

ben, wenn 
$$\frac{r}{R} = \frac{11}{12}$$
 und  $P = 50$  kg ist?

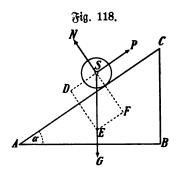
Auflösung. Nach Gl. 78) ift:

$$Q = \frac{2P}{1 - \frac{r}{R}} = \frac{2.50}{1 - \frac{11}{12}} = 1200 \text{ kg}$$

## 4. Die Schiefe Chene.

Unter einer schiefen Ebene versteht man eine ebene Fläche, welche mit Wagerechten einen Binkel a bilbet (Fig. 118). Wird von einem Punkte Celben bas Lot CB auf die Wagerechte gefällt, so nennt man:

Befindet sich ein Körper auf der schiefen eine und man zerlegt das im Schwerste Sangreisende (Gewicht G desselben in i Seitenkräfte, von denen die eine SD Richtung AC parallel, die andere SF itwinklig dazu ist, so wird letztere durch Gegendruck N der schiefen Chene aufsoben.



$$N = SF = DE$$

Unter ber Einwirfung ber Seitenfraft SD würde ber Körper (abgesehen : ben Reibungswiberständen) eine abwärts gerichtete, gleichförmig beschleunigte

\*) Der allgemeine Ausbruck bei n lofen Rollen lautet:

$$P = \frac{Q + (2^n - 1) \cdot G}{2^n}$$

Bewegung aussiühren. Ilm baher ben Körper im Gleichgewichte zu halten, bebarf es einer Kraft P, welche gleich, aber entgegengesetzt gerichtet ber Seitenstraft SD ist; also:

$$P = SD$$

Aus ber Ahnlichkeit ber Dreiede SDE und ABC folgt:

$$DE:SE = AB:AC$$

ober:

$$N:G=b:l$$

Der Normalbrud verhält fich jum Gewichte bes Körpers wie bie Grundlinie ber ichiefen Gbene zu ihrer Länge.

Mus ber letten Gleichung ergibt fich ber Normalbrud:

Aus benfelben Dreieden SDE und ABC folgt ferner:

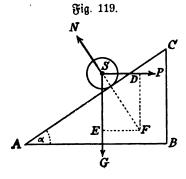
$$SD:SE = BC:AC$$

ober:

$$P:G=h:l$$

Die Kraft verhält fich gur Laft (bem Gewichte bes Körpers) wie bie Sohe ber ichiefen Gbene gu ihrer Länge.

Danach ergibt fich für bie Rraft P:



$$P = G - \frac{h}{l} = G \cdot \sin \alpha \cdot \cdot \cdot \cdot 81$$

Wirft die Kraft P, welche erforderlichift, um den Körper im Gleichgewicht zu halten, bagegen parallel der Grundlinie AB (Fig. 119), so muß die Mittelfraft aus Gunde Prechtwinklig zu AC gerichtet sein. Zeichnet man das Kräfteparallelogramm SEFD, in welchem die Seite SE gleich dem Körpersgewichte Gift, so stellt die Seite SD (= EF) die Größe der Kraft P; die Diagonale SF

( LAC) die Größe ber Mittelfraft aus G und P bar, welche gleich bem normalen Gegenbrucke N ift.

Aus ber Ahnlichkeit ber Dreiede SEF und ABC folgt:

$$SF:SE = AC:AB$$

ober:

$$N:G=l:b$$

Der Normalbrud verhält fich gur Laft wie die Länge ber ichiefen Gbene gu ihrer Grundlinie.

Der Normalbrud hat also die Broge:

$$N = G \cdot \frac{1}{b} = \frac{G}{\cos \alpha} \quad . \quad 82)$$

Ferner folgt aus benfelben Dreieden:

$$EF:SE = BC:AB$$

ober:

$$P:G=h:b$$

Die magerechte Araft P verhält fich gur Laft wie bie Sohe ber ichiefen Gbene zu ihrer Grundlinie.

Danach ift:

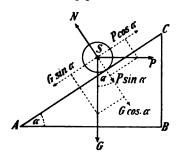
$$P = G \frac{h}{b} = G \operatorname{tg} \alpha \dots \dots 83)$$

Dieselben Werte für P und N ergeben sich, wenn nach Fig. 120 bie Kräfte G und P in ihre Seitenfräfte parallel AC und rechtwinklig zu AC zerlegt werben. Es ift bann:

$$P\cos\alpha = G\sin\alpha$$
; ober:  $P = Gtg\alpha$ 

und:

Fig. 120.



$$N = P \sin \alpha + G \cos \alpha$$

ober wenn für P ber obige Wert eingesett wirb:

$$N = G tg \alpha sin \alpha + G cos \alpha$$

$$N = G \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} \sin \alpha + G \cos \alpha$$

und wenn das zweite Glied ber rechten Seite auch auf ben Renner cos α gebracht wirb:

$$N = G - \frac{\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha}{\cos \alpha} = \frac{G}{\cos \alpha}$$

Aufgabe 63. Auf einer schiefen Gbene, beren Grundlinie b -4 m und beren Höhe h=3 m ift, befindet sich eine Last G=200 kg. Wie groß muß die Kraft P sein, welche die Last im Gleichgewicht halt, und wie groß ist der rechtwinklig zur schiefen Ebene gerichtete Gegendruck N

- a) wenn bie Rraft P parallel ber ichiefen Cbene wirft?
- b) wenn die Rraft P parallel ber Grundlinie wirkt?

Muflofung. Da bie Lange ber ichiefen Gbene:

$$1 + \sqrt{b^2 + h^2} = \sqrt{4^2 + 3^2} = 5 \text{ m}$$

beträgt, jo ift

für a) nach G1. 80): 
$$N = 200 \cdot \frac{4}{5} = 160 \text{ kg}$$

" 81):  $P = 200 \cdot \frac{3}{5} = 120$  "

für b) nach G1. 82):  $N = 200 \cdot \frac{5}{4} = 250$  "

" 83):  $P = 200 \cdot \frac{3}{4} = 150$  "

Aufgabe 64. Wie groß muß eine wagerechte Kraft P fein, welche imftanbe ift, einen Guterwagen von 8000 kg Gewicht auf einer Bahnstrede von 1:100 Steigung (b. h. bie auf 100 m Länge um einen Meter ansteigt) am Herablaufen zu hindern ? Auflösung. Nach Gl. 83) ift:

$$P = 8000 \cdot \frac{1}{100} = 80 \text{ kg}$$

## 5. Die Schraube.

Wird die Gbene eines Winkels  $\alpha=\mathrm{BAC}$  (Fig. 121) so um einen geraden Kreiszylinder gewickelt, daß ber eine Schenkel AB rechtwinklig zur

Fig. 121.

D.

C.

A

C.

B

B

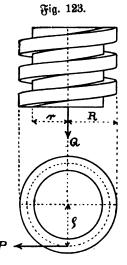
Bylinderachse liegt, so beschreibt der andere Schenkel AC eine Schraubenlinie. Ift die Länge AB gleich dem Umfang des Ihlinders, so wird dabei der



Bunkt B auf A fallen und ber Punkt C bie Lage C, senkrecht über A annehmen. Die Entsfernung AC, b. i. ber Abstand je zweier Schraubenwindungen, heißt die Steigung ober Ganghöhe; der Winkel a ist ber Steigungswinkel. Der zwischen den Punkten A und C,

liegende Teil ber Schraubenlinie Aab C, bilbet einen Schraubengang. Wickelt man weiter, in C, besginnenb, ein bem Dreieck ABC gleiches Dreieck C, CD auf bem Kreiszylinder auf, so beschreibt ber Schenkel C, D einen zweiten Schraubengang C, cd D, usw.

Bewegt sich nun ein gleichschenkliges Dreieck an ber Schraubenlinie entlang auf dem Zylindermantel, so entsteht eine scharfgängige Schraube (Fig. 122); tritt an Stelle des Dreiecks ein Rechted oder Quadrat, so entsteht die flachgängige Schraube (Fig. 123).



Gine vollständige Schraube befteht aus zwei Teilen. Der eine Teil mit erhabenem Gewinde bilbet bie eigentliche Schraube ober Schraub en fpinbel;

andere Teil mit vertieftem Gewinde, welches entsteht, wenn in einen hohlen inder längs der Schraubenlinie ein hohler Raum eingeschnitten wird, so die Schraube hineinpaßt, ist die Mutter.

Die scharfgängigen Schrauben finden hauptsächlich Verwendung als Besyungsmittel; die flachgängigen Schrauben als Mittel, um eine drehende vegung in eine fortschreitende zu verwandeln (z. B. Schrauben bei Pressen g. 153), Leitspindeln bei Prehbänken). Dabei dreht sich die Spindel in Mutter, oder die Mutter um die Spindel, wobei entweder der eine oder andere Teil eine fortschreitende Bewegung ausführen kann.

Die Schraube kann nach der obigen Erklärung als eine um einen Zylinder vundene schiefe Ebene betrachtet werden, beren Grundlinie gleich dem Umfange Zylinders, und beren Höhe gleich der Ganghöhe der Schraube ist. Die ist P wirkt in Fig. 123 tangential am Umfange der Schraube und parallel Grundlinie AB der schiefen Ebene; die Last Q senkrecht zu AB. Die ichgewichtsbedingung für die Schraube stimmt daher überein mit der in 83) S. 87 angegebenen Gleichgewichtsbedingung für die schene.

If the mittlere Halbmesser der Schraube  $= \varrho = \frac{R+r}{2}$ , also der fang berselben  $= 2 \, \varrho \, \pi$ , so folgt aus Gl. 83):

$$P = Q \frac{h}{2\rho\pi} = Q \operatorname{tg} \alpha \quad . \quad 84)$$

Bu ber Gl. 84) gelangt man auch burch die Überlegung, daß während is Umganges der Weg der Kraft  $=2\,\varrho\,\pi$ , der Weg der Last = h beträgt; er:

$$P2\rho\pi = Qh$$

muß, woraus wieber für P ber obige Wert folgt.

Multipliziert man beibe Seiten der Gl. 84) mit e, so ergibt sich:

$$P \varrho = Q \varrho \frac{h}{2\varrho \pi}$$

rin kann das Moment Po ber Kraft erset werden durch irgend ein anderes chwertiges Moment Kl, wobei l die Länge eines einarmigen Hebels bedeutet, bessen Endpunkte die Kraft K angreift. Also:

$$Kl = Q \varrho \frac{h}{2\varrho \pi} = Q \varrho \lg \alpha \dots 85$$

Aufgabe 65. Mit einer Schraube, beren äußerer Durchmeffer = 5 cm, beren erer Durchmeffer = 4 cm und beren Ganghohe = 1 cm ift, foll ein Druck von 5000 kg geübt werben. Wie groß ist bie bazu erforberliche Rraft,

- a) wenn biefelbe am Umfange bes mittleren Schraubenhalbmeffere angreift?
- b) wenn sie an einem Sebelarme l = 50 cm wirkt?

Auflösung. Aus R = 2,5 cm und r = 2 cm ergibt fich ber mittlere Schraubenbmeffer zu:

$$\varrho = \frac{2.5 + 2}{2} = 2.25 \text{ cm}$$

ber Umfang gu:

$$2 \varrho \pi = 14,137$$
 cm

für a) ist bann nach Gl. 84):

$$P = 5000 \cdot -\frac{1}{14.137} = \infty 354 \text{ kg}$$

für b) nach Gl. 85):

$$K = \frac{5000}{50} - .2,25 \cdot \frac{1}{14,137} = \infty 16 \text{ kg}$$

Der Steigungswinkel a ergibt fich aus:

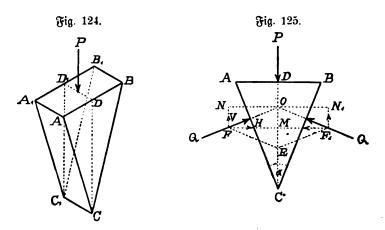
$$tg\alpha = -\frac{1}{14.\overline{137}} = 0,0707$$

 $\mathfrak{zu}$ :  $\alpha = \infty 4^{\bullet}$ .

### 6. Der Reil.

Der Keil (Fig. 124) ift ein breiseitiges Prisma, bessen Grundstäche entweder ein gleichschenkliges oder ein rechtwinkliges Oreied bildet (boppelter und einfacher Keil), und welches als bewegliche schiefe Ebene betrachtet werden kann. Die Flächen  $AA_1 C_1 C$  und  $BB_1 C_1 C$  sind die Seiten, die Fläche  $AA_1 B_1 B$  ist der Rücken und die Mittellinie CD die Sohe des doppelten steiles. Der einfache Keil wird dargestellt durch das Prisma  $AA_1 C_1 C DD_1$ .

Der Zwed bes Keiles, welcher entweber als Befestigungsmittel bient ober zur Trennung zweier Flächen (3. B. beim Spalten eines Baumstammes) angewandt wird, besteht barin, burch eine am Rücken angreifende Kraft P zwei an ben Seiten wirkende Widerstände ober Lasten Q zu überwinden.



Birfen die Wiberstände oder Lasten Q rechtwinklig auf die Seiten AC und BC des doppelten steiles (Fig. 125), und zerlegt man die Kraft P = OE in die normal zu AC bezw. BC gerichteten Seitenkräfte OF und  $OF_1$ ,

so muß für ben Fall bes Gleichgewichts jede berfelben gleich ber in entgegen= geseter Richtung wirkenben Laft Q sein; baber:

$$P:Q=OE:OF$$

Da aber wegen Uhnlichkeit ber Dreiede OEF und ABC bas Berhältnis besteht:

$$0E: 0F = AB: AC$$

fo folgt:

$$\mathbf{P}:\mathbf{Q}=\mathbf{A}\mathbf{B}:\mathbf{A}\mathbf{C}\ .\ .\ .\ .\ .\ .\ .\ .\ .\ .\ .\ .$$

b. h.: Die Kraft verhält sich zur Laft wie ber Rücken bes Reiles zur Seite.

Wird ber Winkel bei C mit a bezeichnet, so ist auch:

$$\sin\frac{\alpha}{2} = \frac{^{1}/_{2}P}{Q}$$

woraus folgt:

$$P = 2 \operatorname{Qsin} \frac{a}{2} \dots \dots 87$$

Berlegt man die Lasten Q in die Seitenkräfte H (1 3u CD) und V ( || CD), so ergibt sich aus der Ahnlichseit der Dreiede OFM und ACD:

$$Q:H=AC:CD$$

Durch Multiplifation biefer Gleichung mit Gl. 86) folgt bann:

$$\mathbf{P}:\mathbf{H}=\mathbf{AB}:\mathbf{CD}\quad\dots\quad\mathbf{88}$$

Trigonometrisch ergibt fich:

Aufgabe 66. Bei einem boppelten Reile (Fig. 125) sei AB = 4 cm, AC = BC = 32 cm. Auf jebe ber beiben Reilseiten wirte normal zu benselben eine Laft Q = 500 kg. Durch welche Kraft P werben bieje Lasten im Gleichgewichte gehalten ?

Muflöfung. Nach Gl. 86) ift:

$$P = Q \cdot \frac{AB}{AC} = 500 \cdot \frac{4}{32} = 62.5 \text{ kg}$$

ober:

$$\sin \frac{a}{2} = \frac{2}{32} = \frac{1}{16}$$

also auch nach Gl. 87):

$$P = \frac{2.500}{16} = 62.5 \text{ kg}$$

#### § 15.

## Die Reibungswiderstände.

Nach dem Gesetze der Trägheit (§ 4 ©. 14) würde ein in gleichförmig geradliniger Bewegung begriffener Körper seine Bewegung ohne weitere Einwirfung von Kräften unverändert fortsetzen. Die Erfahrung lehrt jedoch, daß dieses in Wirklichkeit nicht der Fall ist, daß vielmehr die Geschwindigkeit des Körpers sich nach und nach verlangsamt und schließlich die Größe Rull erreicht, so daß der Körper zur Ruhe kommen wird. Diese Erscheinung sindet ihren Grund in dem Vorhandensein von Widerständen, die sich der Bewegung entgegenseinen und überwunden werden müssen.

Die Wiberstände find wesentlich zweierlei Art; nämlich:

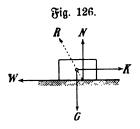
- a) Wiberftand bes Mebiums ober Mittels, b. h. ber tropfbaren ober gasförmigen Fluffigfeit, in welcher fich ber Rörper bewegt.
- b) Der Reibungswiderstand, welcher entsteht, wenn ein Körper sich auf einem anderen fortbewegt. Da nämlich die Oberstächen der Körper auch bei der sorgfältigsten Bearbeitung niemals vollkommen glatt sind, so sinken, wenn die Körper nur den geringsten Druck gegenzeinander ausüben, die Erhöhungen der einen in die Vertiefungen der anderen Oberstäche ein, und die beiderseits vorspringenden Teilchen müssen bei der Bewegung des einen Körpers auf dem anderen entzweder losgerissen oder verschoben werden.

Man unterscheibet gleitende Reibung, zu welcher auch als besondere Art die Zapfenreibung zu rechnen ift, und die rollende Reibung. Die Ketten= und Seilbiegungs=Widerstände sind ebenfalls auf die Reibung zurückzuführen, da bei der Kette der Biegungswiderstand durch die Reibung der einzelnen Kettenglieder, beim Seil durch die Reibung der einzelnen Liten oder Dräfte aneinander erzeugt wird.

Der Widerstand bes Mittels ift in Abschnitt VII behandelt.

# 1. Gleitende Reibung.

Bewegt fich ein Rörper auf einer Unterlage, fo tritt bie Reibung zwifchen ben Berührungeflächen ale eine Rraft auf, welche ber Bewegung ents



gegengesett gerichtet ist, und zu beren Überwindung eine andere Kraft in der Bewegungsrichtung tätig sein muß, wenn die Geschwindigkeit bes Körpers unverändert erhalten werben soll.

Bei einer wagerechten Unterlage ift ber bem Gewichte G bes Körpers gleiche Gegenbruck N lotzrecht aufwärts gerichtet. Um baher ben Körper im Gleichgewichte zu halten, ift zur Überwindung bes Reibungswiderstandes W noch eine besondere Kraft K

erforberlich (Fig. 126), die um so größer sein muß, je größer W ist. Erfahrungsegemäß ist der Reibungswiderstand W abhängig von dem Normaldruck N, und zwar ist:

$$W = fN \dots 90$$

 $\mathbf{f} = \frac{\mathbf{W}}{\mathbf{N}}$  heißt ber Reibung stoeffizient ober Reibung siffer, und Gl. 90). lautet banach in Worten:

### Reibungswiderstand = Reibungstoeffizient X Rormalbrud.

Der Reibungskoeffizient ift abhängig:

- a) Bom Materiale ber aufeinander gleitenden Körper. Je härter das Material, um so kleiner ist im allgemeinen die Reibung. Dabei zeigt sich, daß zwischen ungleichartigen Körpern die Reibung kleiner ist, als (unter gleichen Umständen) zwischen gleichartigen.
- b) Bon ber Beschaffenheit ber Oberflächen. Je glatter bie Oberflächen ber Körper bearbeitet und je sorgfältiger geschmiert sind, besto kleiner ist ber Reibungskoeffizient.
- e) Bon ber Geschwindigkeit bes Gleitens. Je kleiner die Geschwindigkeit, besto größer ist der Reibungstoeffizient f. Bei der Geschwindigkeit Rull, d. h. beim Übergange aus Ruhe in Bewegung ober umgekehrt, erreicht f seinen größten Wert und wird dann der Reibungskoeffizient der Ruhe genannt (siehe Anhang Tabelle I).

Der Reibungstoeffizient läßt sich vermittelst einer schiefen Ebene AB (Fig. 127) bestimmen, beren Neigungswinkel  $\varphi$  gegen die Wagerechte eine solche Größe hat, daß ein auf die Ebene gebrachter Körper sich mit unveränderter Geschwindigkeit abwärts bewegt. Zerlegt man das Gewicht G des Körpersin die Seitenkräfte G sin  $\varphi$  (|| AB) und G  $\cos \varphi$  (|| AB), so wird die letztere aufgehoben durch den normalen Gegendruck N, also:

$$N = G \cos \varphi$$

Die Seitenkraft G sin  $\varphi$  würde für sich allein eine beschleunigte Abwärts= bewegung bes Körpers erzeugen; bieser Bewegung wirft aber ber Reibungs= wiberstand:

$$W = fN = fG \cos \varphi$$

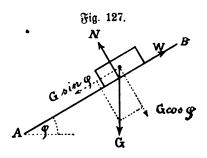
entgegen, und für ben Fall bes (Bleich= gewichtes erhalt man bie Bedingung:

$$\mathbf{f}\mathbf{G}\cos\varphi=\mathbf{G}\sin\varphi$$

ober:

$$\mathbf{f} = \mathbf{tg} \ \varphi \ . \ . \ . \ . \ 91)$$

Den Winfel onennt man ben Reisbungswinkel. Nach (Bl. 91) ift also ber Reibungskoeffizient gleich ber Tangente bes Reibungswinkels.



Bezeichnet v die Geschwindigkeit des Körpers, so ergibt sich der Effekt E, welcher durch Reibung aufgezehrt wird:

$$\mathbf{E} = \mathbf{W} \mathbf{v} = \mathbf{f} \mathbf{N} \mathbf{v} \quad \dots \quad 92$$

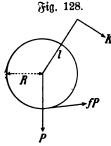
## 2. Bapfenreibung.

Bei der Drehung eines durch den Drud P belasteten zplindrischen Trag= zapfens einer Achse oder Belle in seinem Lager entsteht am Zapfenumfange ein der Drehbewegung entgegengesett gerichteter Reibungswiderstand (Fig. 128):

Das Moment besfelben ober bas Reibungsmoment ift:

$$\mathfrak{M} = \mathbf{f} \, \mathbf{P} \, \mathbf{R} \quad \dots \quad \dots \quad 94$$

zu bessen Überwindung ein entgegengesett brehendes Kraftmoment Kl ers forderlich ist.



Ift v die Umfangsgeschwindigkeit des Zapfens, so ist nach Gl. 92) die durch Zapfenreibung mährend einer Sekunde verbrauchte Arbeit oder der Effektverlust:

$$\mathbf{E} = \mathbf{W} \, \mathbf{v} = \mathbf{f} \, \mathbf{P} \, \mathbf{v} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 95)$$

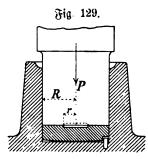
ober Arbeiteverluft, ausgebrückt in Pferbe= fraften:

$$N = \frac{f P v}{75} \dots \dots 96)$$

Bei einem Spur= ober Stützapfen, bei welchem ber Zapfenbrud P in ber Richtung ber Achse wirft, liegt, wenn die Stütfläche eine Ringfläche bilbet (Fig. 129), bas Reibungsmoment zwischen ben Grenz= werten fPR und fPr und wird allgemein ausgebrückt burch:

worin e einen von der Drudverteilung abhängigen Hebelarm bedeutet, welcher fleiner als R und größer als r ift.

Bei neuen Zapfen, welche fich mit ber ganzen unteren Fläche voll auf bie unterftugenbe Spurplatte auffegen, fann man gleichmäßige Druckverteilung



annehmen, so daß bei einem Ringausschnitte ber Druckmittelpunkt mit dem Schwerpunkte des Aussichnittes zusammenfällt. Der Abstand des Schwerspunktes desselben vom Kreismittelpunkt ist nach (31. 42) S. 53:

$$\varrho = \frac{2}{3} \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2} \cdot \frac{s}{b}$$

Für einen sehr schmalen Ringausschnitt (Fig. 130) tann man genügend genau die Sehne s gleich bem Bogen b seben und erhält baburch:

$$\varrho = \frac{2}{3} \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2}$$

folglich wird bann nach Gl. 97) bas Reibungsmoment:

$$\mathfrak{M} = \frac{2}{3} f P \cdot \frac{R^3 - r^3}{R^2 - r^2} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 98)$$

Für r = 0, wenn also die Stütfläche ein voller Areis ift, ergibt fich:

$$\mathfrak{M} = \frac{2}{3} \, \text{f P R} \, \dots \, \dots \, 99$$



Beim eingelaufenen Zapfen findet keine gleichmäßige Druckverteilung mehr statt. Wegen der größeren Umfangsgeschwindigkeit der äußeren Flächenteilchen nämlich ist auch hier die Abnutung größer als bei den mehr nach innen zu liegenden Teilchen, so daß schon nach kurzer Zeit der Druck auf die Flächenseinheit von innen nach außen hin abzunehmen beginnt. Dieses wird sich so lange fortsetzen, die überall gleiche Abnutung stattfindet; der Zapken also, wie man sich ausdrückt, vollständig eingelausen ist. Es tritt dann keine weitere Bersänderung in der Druckverteilung mehr ein.

Man kann annehmen, daß beim eingelaufenen Zapfen ber Truck auf die Flächeneinheit umgekehrt proportional der Geschwindigkeit ist; also auch umsgekehrt proportional der Entsernung vom Zapfenmittelpunkt. Bezeichnet man den Druck am äußeren Umfange der Ringstäche (Halbmesser R) mit pa, den Druck am inneren Umfang (Halbmesser r) mit p1, so ist:

Denkt man sich nun einen sehr schmalen Aussichnitt ber Ringsläche (Fig. 131) burch konzentrische Kreise in einzelne Ringstücke von der gleichen sehr kleinen Breite  $\triangle$  zerlegt, so ist der Druck auf das äußere Ringstück  $= p_a R \alpha \triangle$ ; der Druck auf das innere Ringstück  $= p_i r \alpha \triangle$ . Da aber nach Gl. 100):

$$p_a R = p_i r$$

ift, so erhalten beibe Ringstücke ben gleichen Druck. Da basselbe für alle zwischenliegenben Ringstücke gilt, so folgt, daß die Mittelkraft der Drücke für sämtliche Ringstücke gerade in der Mitte liegt, also den Abstand:

$$\varrho = \frac{R + r}{2}$$

vom Mittelpunkte haben muß.

Dan erhält danach bei dem eingelaufenen Ringzavien nach Gl. 97) für bas Reibungsmoment:

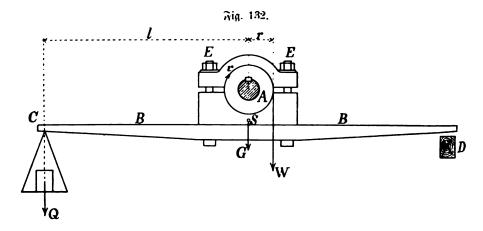
$$\mathfrak{R} = \mathbf{f} \mathbf{P} \cdot \frac{\mathbf{R} + \mathbf{r}}{2} \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad 101$$

Ift die Stüpfläche ein voller Rreis r = 0), io wird:

$$\mathfrak{R} = \frac{1}{2} \mathsf{fPR} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 102)$$

also nur halb so groß als beim Tragzavien von demielben Halbmeffer, bei welchem ber Truck P rechtwinklig zur Achie gerichtet ift.

Die Zapfenreibung fann benust werden, um vermittelst einer geeigneten Borrichtung die Leiftung einer Maschine zu messen. Gine folche Borrichtung, Bremsbnnamometer oder Bronnscher Zaum, ift in Fig. 132 dargestellt.



Die Welle der Kraftmaschine trägt die fest ausgekeilte Bremsscheibe A, auf welche eine aus zwei freissörmig ausgeschnittenen Holzbacken bestehende Klemms vorrichtung gesetzt ist. Dit der unteren Backe fest verbunden ist der doppelsarmige Hebel B, an dessen einem Ende eine Wagschale zur Aufnahme von Gewichten angebracht ist. \*)

Die Anwendung des Zaumes erfordert, daß die Kraftmaschinenwelle zuerst von der Arbeitsmaschine bezw. von der Transmission losgekuppelt wird; darauf wird der Zaum aufgelegt, dessen Schrauben zunächst nur schwach angezogen werden. Wird dann die Kraftmaschine in Gang gesetzt, so entsteht am Umfang der Bremsscheibe eine Reibung, welche den Zaum mit herumzudrehen strebt. Dieses wird jedoch dadurch verhindert, daß sich der Hebel B gegen die Schwelle D legt. Durch allmähliches Anziehen der Schrauben E läßt sich erreichen, daß die Kraftmaschine dieselbe Anzahl Umdrehungen macht als vorher mit ansgehängter Arbeitsmaschine. Es verzehrt dann die Reibung des Bremszaumes

<sup>\*)</sup> Die ganze Borrichtung fann auch birekt (ohne Bremsicheibe) auf bie Belle gefett werben.

biefelbe Arbeit, wie vorher von der Kraftmaschinenwelle an die Arbeitsmaschine abgegeben wurde. Die Wagschale links wird nun so viel belastet, daß der Hebel B sich rechts von der Schwelle D abhebt und wagerecht einspielt. Es ist dann das Moment der Last Q (aufgesetztes Gewicht einschließlich Eigengewicht der Wagschale) gleich dem Momente des am Umfang der Bremsscheibe wirkenden Reibungswiderstandes W; also:

$$Wr = Ql$$
 ober  $W = Q \frac{l}{r}$ 

Ift v die einer bestimmten Umbrehungszahl n entsprechende Umfangszgeschwindigkeit der Bremsscheibe, so ergibt sich nach Gl. 92) der Effett:

$$\mathbf{E} = \mathbf{W} \mathbf{v} = \mathbf{Q} \cdot \frac{\mathbf{l}}{\mathbf{r}} \mathbf{v} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 103$$

Sett man:

$$v = \frac{2 r \pi n}{60}$$

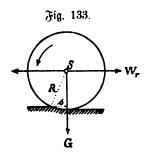
jo ift die gesuchte Leiftung in Pferdefräften:

$$N = Q l \frac{n \pi}{80.75} = 0.0014 Q ln . . . . . . 104)$$

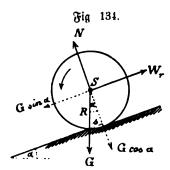
Zu bemerken ift noch, daß, indem man die Welle auf verschiedene Ums brehungszahlen bremft, sich ermitteln läßt, bei welcher Umdrehungszahl die Waschine die größte Leistung entwickelt.

# 3. Rollende Reibung oder Wälzungswiderftand.

Die rollende Reibung tritt auf, wenn ein zylindrischer Körper auf einer Fläche fortrollt. Da kein Stoff vollkommen sest und hart ist, so preßt sich dersselbe an der Berührungsstelle zusammen, so daß in Wirklichkeit eine Berührungssfläche von der Breite a entsteht. Um den Körper fortzurollen, bedarf es einer gewissen Kraft; die Zusammenpressung des Stoffes hat also dieselbe Wirkung, als ob ein im Schwerpunkte angreisender Widerstand Wr, welcher der Beswegung entgegenwirkt, zu überwinden wäre (Fig. 133).



Lauenftein, Dechanif. 7. Hufl.



Ift a berjenige Neigungswinkel einer schiefen Gbene, auf welcher ber Körper gleichförmig hinabrollt, so ist nach Fig. 134:

$$W_r = G \sin \alpha = G \frac{s}{R} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot 105)$$

Die Größe s kann hiernach aus dem beobachteten Binkel a berechnet werben. Für Gisen auf Gisen, sowie für Hartholz auf Hartholz ift im Mittel:

$$s = 0.05$$
 cm

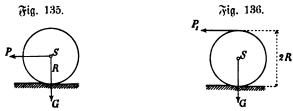
für Holz auf Holz (nicht fehr hart):

$$s = 0.1 \text{ cm}$$

für Stein auf Stein (bei gut gepflafterten oder beichotterten Stragen):

$$s = 0.15$$
 cm

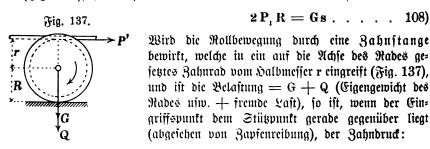
Rach Gl. 105) fteht ber Wälzungswiderstand im geraden Bershältnis zu dem Druck, im umgekehrten Berhältnis zu dem Halbsmesser bes rollenden Zylinders oder Rades. Je größer daher die Räber eines Fuhrwerks, desto geringer wird die rollende Reibung.



Bum Fortrollen des Inlinders oder Rades ist nach (91. 105) das Moment erforderlich:

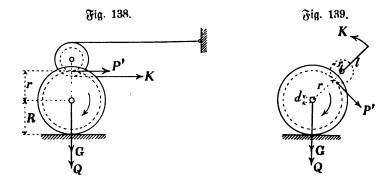
Wird bas Moment M erzeugt burch eine im Schwerpunkt S angreifenbe Kraft P (Fig. 135), fo ift auch:

Greift bagegen eine Kraft P, am Umfang, bem Stütpunkt gerabe gegenüber an (Fig. 136), so wirb, ba ber Hebelarm ber Kraft = 2R ift:



Greift in das auf die Achse gesette Jahnrad ein Trieb, so ist zu unterscheiben, ob bessen Drehung von einem festen Bunkt aus (Fig. 138) ober von bem fortzubewegenden Wagen aus geschieht (wie 3. B. von der Lauswinde eines Lauftranes).

Im ersteren Falle (Fig. 138) gilt, wenn ber Gingriffspunkt bem Stützpunkt gegenüber liegt, wieber Gl. 109), währenb für ben letteren Fall (Fig. 139)



nur bas Kraftmoment P'r zur Berfügung steht, so baß man mit Beriids fichtigung ber Zapfenreibung (Zapfendurchmesser = d) erhält:

Nach Fig. 139 ist:

$$Kl = P'r$$

**Also** nach Gl. 110):

Kl. 
$$\frac{\mathbf{r}}{\mathbf{r}_{i}} = (G + Q) \cdot \left(\mathbf{s} + \mathbf{f} \cdot \frac{\mathbf{d}}{2}\right)$$

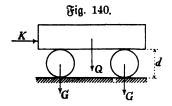
Daraus folgt bas ilberfetungsverhaltnis ber Bahnraber:

$$\frac{\mathbf{r}}{\mathbf{r}_1} = \frac{(G+Q) \cdot \left(\mathbf{s} + \mathbf{f} \cdot \frac{\mathbf{d}}{2}\right)}{K \mathbf{l}} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 111$$

Wird eine Last Q auf zwei Walzen vom Durchmeffer a und bem Gewicht G (für eine Walze) fortgerollt (Fig. 140), so ist die dazu erfordersliche Kraft:

$$K = \frac{(Q+2G)s + Qs_1}{d}$$

wobei für's (unten) und s, (oben) die dem Materiale entsprechenden Berte einzuseten sind.



Allgemein ift bei einer Angahl von n Balgen:

$$K = \frac{(Q + nG)s + Qs_1}{d} \dots 112$$

Meistens wird man bas Gewicht ber Balzen als verhältnismäßig klein vernachlässigen können und erhält bann:

$$K = \frac{Q(s + s_1)}{d}$$

Besteht die Unterlage (die Bahn) aus demselben Material wie die fortzurollende Last, so ist  $\mathbf{s} = \mathbf{s}_1$ ; folglich:

## 4. Retten- und Beil-Biegungswiderftand.

Dieser Wiberstand tritt auf, wenn eine Kette ober ein Seil auf eine Rolle ober Trommel aufgewickelt ober bavon abgewickelt wird. Bei ber in

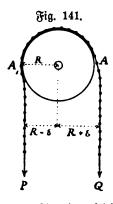


Fig. 141 bargestellten Kette entsteht, wenn die Rolleburch die abwärts wirkende Zugkraft P gleichförmig gebreht und die Last Q babei gehoben wird, an den Stellen A und A<sub>1</sub>, wo die Kette aus der geraden in die gestrümmte Form und umgekehrt übergeht, eine Reibung zwischen den einzelnen Kettengliedern. Diese wirkt der Krümmungsänderung der Kette als Widerstand entgegen und hat zur Folge, daß die Kette sich an der Auswicklungsstelle A nicht sofort genau nach dem Rollenhalbmesser frümmt und an der Abwicklungsstelle A<sub>1</sub> sich nicht sogleich völlig gerade streckt. Dadurch wird der Hebelarm der Last um ein gewisses Maß & größer, derjenige der Kraft um ebensoviel kleiner als der Rollenhalbmesser R.

Aus ber Gleichgewichtsbedingung:

$$P(R - \epsilon) = Q(R + \epsilon)$$

folgt baher, bağ bie Rraft P immer größer ale bie Laft Q fein muß.

Die Hebelarme ber Kraft und Laft werben in ähnlicher Beise auch bei Seilen burch ben Biegungswiberstand beeinflußt, welchen die Reibung zwischen ben einzelnen Lipen ober Drahten erzeugt.

Man berücksichtigt ben Ketten= bezw. Seilbiegungswiderstand am einfachsten badurch, daß man annimmt, Kraft und Last wirken an demselben Hebelarme R; statt der wirklichen Last Q sei aber eine um den Biegungswiderstand vermehrte Last durch die Kraft P zu heben. Bezeichnet q, denjenigen Wert, um welchen die Zugkraft P größer sein muß als diejenige Zugkraft, welche ohne Bors

handensein des Biegungswiderstandes die Last Q im Gleichgewicht halten tonnte, so ist:

Für Retten ist annähernb:

wobei & ben Durchmesser bes Ketteneisens, f ben Reibungstoeffizient (im Mittel f = 0.25) bebeutet.

Für Seile (Seilburchmeffer  $=\delta$ ) hat sich durch Bersuche als Mittels wert ergeben:

$$q_1 = 0.13 \frac{\delta^2}{R} Q \dots 116$$

Nufgabe 67. Der Schieber einer mit 6 Atmosphären Überbruck (6 kg/qcm) arbeitenben Dampfmaschine (ohne Konbensation) ift 26 cm lang, 25 cm breit. Belche Kraft ist zur Bewegung besselben erforberlich, wenn ber Reibungskoeffizient f=0,1 angenommen wird?

Auflöfung. Der gesamte Drud, mit welchem ber Schieber auf bie Gleitstache gepreßt wird, ift:

$$N = 6.26.25 = 3900 \text{ kg}$$

Folglich nach Gl. 90) S. 93:

$$W = 0.1 \cdot 3900 = 390 \text{ kg}$$

Aufgabe 68. Wie groß ift bie Reibungsarbeit in voriger Aufgabe, wenn ber Schieberhub 9 cm beträgt und bie Mafchine 50 Umbrehungen in ber Minute macht?

Auflösung. Bahrenb einer Umbrehung ber Maschine führt ber Schieber einen Bor- und Rückgang aus, legt also ben Beg: 2.9 = 18 cm zurud. Der Beg in 1 sec ober bie Geschwindiafeit ift:

$$v = \frac{50 \cdot 18}{60} = 15 \text{ cm} = 0.15 \text{ m}$$

Daher nach Gl. 92) S. 94:

$$E = 390 \cdot 0.15 = 58.5 \text{ mkg}$$

ober Reibungsarbeit in Pferbefraften :

$$N = \frac{58,5}{75} = 0.78$$

Aufgabe 69. Wie groß ift ber Reibungeverluft in ber Gleitbahn beim Aurbelmechanismus? (Giehe Fig. 16 S. 21.)

Auflösung. Der Normalbruck V auf bie Gleitbahn ift nicht konftant. Allgemein gilt nach Aufg. 27 S. 20:

$$V = P tg \alpha$$

Bur bie toten Buntte ber Rurbel (a = 0) ift:

$$V = 0$$

für amax ergibt fich :

$$V_{max} = P tg \alpha_{max}$$

Da es fich hier um verhältnismäßig kleine Winkel handelt, fo kann bafur auch: gefest werben:

$$V_{max} = \infty P \cdot \frac{r}{L}$$

Als Mittelwert mahrend eines Kolbenhubes 2r tann annahernd wohl. bas arithmetische Mittel aus V = 0 und V max genommen werben; also:

$$V_m = \infty \frac{1}{2} P \cdot \frac{r^*}{L}$$

Nach Gl. 90) S. 93:

$$W = fV$$

Bur Überwindung biefer Reibung ift mahrend eines Rolbenhubes eine Arbeit: aufzuwenden von:

$$A_1 = W \cdot 2r = fP \cdot \frac{r^2}{L}$$

Ift P bie mittlere Kolbenfraft, fo ift bie mahrend eines hubes geleistete Ge-famtarbeit ber Mafchine:

$$A = P \cdot 2r$$

Daher:

$$\frac{A_1}{A} = \frac{f P \cdot \frac{r^2}{L}}{P \cdot 2r} = \frac{f}{2} \cdot \frac{r}{L}$$

angenommen 3. B .:

$$f = 0.06; \frac{r}{L} = \frac{1}{5}$$

Bierfür ergibt fich:

$$\frac{A_1}{A} = \frac{0.06}{2.5} = 0.006 = \infty 0.01$$

b. h.: ber Reibungsverluft in ber Gleitbahn beträgt ~ 1 % ber Ge=
famtarbeit.

Aufgabe 70. Welche Arbeit geht bei einem Wasserrabe burch Zapfenreibung: verloren, wenn bas Gewicht bes Rabes samt Wassersüllung 18 000 kg beträgt, ber Halbmesser ber Zapfen r=8 cm ist und bas Rad n=8 Umbrehungen in ber Minute macht? (f=0.08.)

Auflösung. Für die Berechnung ber Zapfenreibung ift es gleichgultig, wiefich ber Druck auf die beiden Zapfen verteilt; man kann baher annehmen, daß eine Zapfen die ganze Laft zu tragen hatte.

Nach Gl. 93) S. 94:

$$W = 0.08 \cdot 18000 = 1440 \text{ kg}$$

\*) Der genauere Wert ift:

$$V_m = \frac{\pi}{4} P \cdot \frac{r}{L}$$

Bierfür murbe fich ergeben:

$$A_1 = \frac{\pi}{2} \text{ fP} \cdot \frac{r^2}{L}$$

$$\frac{A_1}{A} = \frac{\pi f}{A} \cdot \frac{r}{L} = \frac{3.14 \cdot 0.06}{4 \cdot 5} = 0.009 = \infty \, 0.01 = 1^{\circ}/\epsilon$$

Die Umfangsgeschwindigfeit bes Bapfens ift:

$$v = \frac{2 r n n}{60} = \frac{2.008.314.8}{60} = \infty 0.07 m$$

Folglich nach Gl. 96) S. 94 Arbeiteverluft in Pferbefraften:

$$N = \frac{1440 \cdot 0.07}{75} = 1.34$$

Aufgabe 71. Gin mit voller Kreisstäche aufruhender Spurzapfen von 12 cm Durchmesser ift in der Achsenrichtung mit P=7200~kg belastet. Welche Kraft K ist an einem Hebelarme von l=60~cm Länge erforderlich, um die Zapfenreibung zu überzwinden ? (f=0.07.)

Auflösung. Nach Gl. 102) S. 96 ift:

$$\mathfrak{M} = \frac{1}{2}$$
, 0,07, 7200.  $6 = 1512$  cmkg

Miso:

$$K = \frac{\mathfrak{M}}{1} = \frac{1512}{60} = 25.2 \text{ kg}$$

Aufgabe 72. Gine Belle wurde vermittelst eines Pronhichen Zaumes so gesbremst, baß sie 80 Umbrehungen in ber Minute machte. Das Gewicht Q einschließlich Bagschale, um ben l = 2 m langen Hebel in wagerechter Lage zu halten, betrug 450 kg. Bieviel Pferbeträfte überträgt die Belle?

Auflösung. Rach Gl. 104) S. 97 ift:

$$N = 0.0014 \cdot 450 \cdot 2 \cdot 80 = \infty 100$$

Aufgabe 73. Bei einem Eisenbahnwagen sei ber Rabhalbmeffer R = 50 cm, ber Habsichenkel (Zapfen) r = 4,5 cm, bas Gesantgewicht bes Wagens einschließlich Belastung P = 15000 kg, bas Gewicht ber Säte (Achsen und Räber) p = 2000 kg. Wie groß ist bie rollenbe Reibung; wie groß bie Zapfenreibung (bei f = 0,02), und welche Zugkraft Zist zur überwindung ber Reibungswiderstände erforderlich? Auflösung. Nach Gl. 105) S. 98 ist die rollende Reibung:

$$W_r = P \cdot \frac{s}{R} = 15000 \cdot \frac{0.05}{50} = 15 \text{ kg}$$

Auf Die Achsichentel tommt Die Laft:

$$P - p = 15000 - 2000 = 13000 \text{ kg}$$

Daber Bapfenreibung nach Gl. 93) G. 94:

$$W = f(P - p) = 0.02 \cdot 13000 = 260 \text{ kg}$$

ober auf ben Umfang ber Raber übertragen:

W 
$$\frac{r}{R} = 260 \cdot \frac{4.5}{50} = 23.4 \text{ kg}$$

Die gur Überwindung ber Reibungswiderstände erforderliche Bugfraft ift baher:

$$Z = 15 + 23.4 = 38.4 \text{ kg}$$

ober:

$$-\frac{38,4}{15\,000}=\infty$$
  $\frac{1}{390}$  vom Gesamtgewicht bes Wagens.

Aufgabe 74. Bei einer Gisenbahnwagen=Drehicheibe von D = 4,3 m Durch= meffer foll ber Bewegungewiderstand und bie jum Drehen erforderliche Rraft ermittelt werben. Gegeben find folgende Berte:

Gewicht eines beladenen Wagens: Q — 15000 kg Gigengewicht ber Drehscheibe: G — 3000 kg Halbmesser ber Laufrollen: r — 20 cm Halbmesser ber Rollenbahn: R — 180 cm

Die Laufrollen seien in einem besonberen Rahmen gelagert, welcher sich frei um ben fog. Stuhl, aber unabhängig vom Drehscheibenkörper bewegt, so baß nur rollenbe Reibung, bagegen keine Zabfenreibung (an ben Rollenzapfen) entsteht.

Auflöfung. Unter ber Annahme, baß bie ganze Laft von ben Laufrollen aufgenommen wirb, baß also ber Mittelzapfen ber Drehscheibe nur zur Zentrierung bient, ift am Umfang ber Rollen (bem Stütpunkt biametral gegenüber) nach Gl. 113) S. 100 bie Kraft erforberlich:

$$P_1 = \frac{Q + G}{2r} 2s = \frac{18000}{2(200)} \cdot 2 \cdot 0.05 = 45 \text{ kg}$$

Diese Kraft wirkt in ber Entfernung  $R=180~\mathrm{cm}$  vom Mittelpunkt ber Drehscheibe und ergibt bas Moment:

$$\mathfrak{M} = P_1 R = 45 \cdot 180 - 8100 \text{ cmkg}$$

Gine Rraft P, am Umfang ber Drehicheibe wirkenb, mußte banach bie Größe haben:

$$P = \frac{\mathfrak{M}}{0.5 D} = \frac{8100}{0.5 \cdot 430} = \infty 38 \text{ kg}$$

Aufgabe 75. Für eine Lofomotiv=Drehicheibe foll die erforderliche Zahnrad= übersetzung der Drehvorrichtung berechnet werden unter der Boraussetzung, daß von der gesamten Belastung drei Biertel von dem Mittelzapfen und ein Biertel von den fest gelagerten Laufrollen aufgenommen wird.

Gegeben: Durchmeffer ber Drebicheibe: D = 13 m

Gewicht von Lokomotive und Tenber: Q = 70 000 kg

Gigengewicht ber Drehscheibe: G = 17000 kg

Salbmeffer ber Laufrollen: r = 40 cm

Halbmeffer ber (größeren) Bapfen ber Laufrollen-Achsen: o = 5 cm

Halbmeffer ber Rollenbahn:  $R=600~{
m cm}$ Durchmeffer bes Mittelzapfens:  $d=12~{
m cm}$ 

Rapfenreibung&=Roeffigient: f = 0,1

Roeffizient ber rollenden Reibung: 8 = 0.05

Muflofung. Rach ber Borausfetung ift bie Belaftung ber Laufrollen:

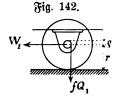
$$Q_1 = \frac{1}{4} (70000 + 17000) = 21750 \text{ kg}$$

und bie Belaftung bes Mittelgapfens:

$$Q_9 := \frac{3}{4} (70\,000 + 17\,000) = 65\,250 \text{ kg}$$

Rach Gl. 94) S. 94 ift bas Moment ber Zapfenreibung bei ben Laufrollen:

$$\mathfrak{M}_i := f \, Q_i \, \, \varrho$$



11m ben Balzungswiderstand zu überwinden, ift nach Gl. 106) S. 98 bas Moment erforberlich:

$$\mathfrak{M}_{\bullet} == Q_1 s$$

Gine im Schwerpunkt ber Rollen angreifende Kraft  $W_1$  muß banach zur Überwindung bes gesamten Rollenwiderstandes die Größe haben (Fig. 142):

Fig. 143.

Grundriss

$$W_{i} = \frac{1}{r} \left( \mathfrak{M}_{i} + \mathfrak{M}_{i} \right) = \frac{Q_{i}}{r} \left( f \varrho + s \right)$$

Das Reibungsmoment bes mit Q belafteten Mittelzapfens beträgt nach Gl. 99) 6.95:

$$\mathfrak{M}' = \frac{2}{3} f Q_2 \frac{d}{2} = Q_2 f \frac{d}{3}$$

und ift nach Fig. 143 zu überwinden durch das Moment W.R; folglich:

$$W_2 = \frac{Q_2}{R} f \frac{d}{3}$$

Bur Überwindung samtlicher Reibungswidersftande ift baher eine am Halbmeffer R und im Schwerpunkt ber Rollen angreifende Kraft erforderlich von ber Größe:

$$W=W_{\scriptscriptstyle 1}+W_{\scriptscriptstyle 2}=\frac{Q_{\scriptscriptstyle 1}}{r}\left(f\;\varrho+s\right)+\frac{Q_{\scriptscriptstyle 2}}{R}\;f\;\frac{d}{3}$$

Für bie gegebenen Zahlenwerte ergibt fich:

$$W = \frac{21750}{40} (0.1.5 + 0.05) + \frac{65250}{600} \cdot 0.1 \cdot \frac{12}{3} = 343 \text{ kg}$$

Diese Kraft soll ausgeübt werben mit hilfe eines auf die Rollenachse aufgekeilten Bahnrades vom halbmesser  $r_i=36$  cm, welches ben Abstand  $R_i-580$  cm von der Drehscheibenmitte hat. Ift P ber Zahndruck, so ist das erforderliche Moment:

$$Pr_1 \equiv Wr \cdot \frac{R}{R} = 343 \cdot 40 \cdot \frac{600}{580} = 14184$$

Nimmt man an den Handfurbeln 4 Arbeiter an, von denen jeder eine Kraft K = 16 kg ausübt, so ist bei l = 40 cm Kurbelradius das Kraftmoment:

$$K l = 4 . 16 . 40 = 2560$$

Das Lastmoment ift:

$$Pr_1 = 14184$$

Folglich bas überfetungeverhältnis:

$$i = \frac{P r_1}{K l} = \frac{14184}{2560} = 5.54$$

Es mag noch erwähnt werben, daß zu dem angegebenen Bewegungswiderstande noch andere (z. B. Zahnreibung usw.) hinzutreten, und daß aus diesem Grunde und auch mit Rücksicht auf etwaige Unvollfommenheiten in der Ausführung die Übersetzung praktisch etwas größer als die oben berechnete genommen wird ( $i = \infty$  6).

Aufgabe 76. An einem über eine feste Rolle geführten Seile hängt die Baft Q; am anderen Ende greift die senkrecht abwärts wirkende Kraft P an. Wenn die Seilbide d = 3 cm, ber Durchmesser des Rollenzapfens d = 3 cm und ber Rollenzhalbmesser R = 12 cm ist, wie groß muß bann P im Berhältnis zu Q fein?

Muflofung. Rach Bl. 116) G. 101 ift ber Geilbiegungswiberftanb:

$$q_1 = 0.13 \cdot \frac{3^2}{12} \cdot Q = 0.098 \cdot Q$$

Auf bie Bapfen fommt bie Laft P + Q, wofür genügenb genau 2 Q gefest werben tann. Danach ift bie Reibung am Umfange bes Rollenzapfens (f := 0,08):

$$W = 0.08 \cdot 2 Q = 0.16 \cdot Q$$

ober auf ben Rollenumfang übertragen:

$$q_2 = W \cdot \frac{1/2}{R} = 0.16 \ Q \cdot \frac{1.5}{12} = 0.02 \ Q$$

Da nun bie Zugtraft P um ben Betrag ber Wiberstanbe größer fein muß als bie Laft Q, um biese im Gleichgewichte gu halten, so ift:

$$P = Q + q_1 + q_2 = Q (1 + 0.098 + 0.02) = 1.118 \cdot Q$$

Die Jahl, mit welcher die Laft zu multiplizieren ist, um die Größe ber erforderlichen Zugkraft zu erhalten, wird der Widerstandskoeffizient genannt und mit  $\mu$  bezeichnet. Der umgekehrte (reziproke) Wert von  $\mu$  ist der Wirkungssgrad  $r_i$ . Allgemein ist danach bei einer sesten Rolle:

$$P = \mu Q = \frac{Q}{r} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 117)$$

Für Sanffeile ift im Mittel:

$$\mu = 1.12; \ r = \frac{1}{1.12} = 0.89 \dots 118$$

Für Retten ift im Mittel:

$$\mu = 1.05; \ r_i = \frac{1}{1.05} = 0.95 \dots 119$$

§ 16.

# Die einfachen Maschinen mit Berücksichtigung der Reibung.

#### 1. Der gebel.

Hir den zweiarmigen Hebel (Fig. 99.) S. 71 ergibt sich für die zum gleichförmigen Heben der Last Q erforderliche Kraft P, wenn der Halbmeffer des Trehzapfens mit & bezeichnet wird, die Gleichgewichtsbedingung:

$$Pr = Ql + Ga + (P + G + Q)f\varrho$$

Allio:

$$P = \frac{Ql + Ga + (G + Q)f\varrho}{r - f\varrho} \dots \dots 1200$$

In gleicher Weise erhält man für die Kraft P1, welche ein Sinken ber Laft Q verhindert:

$$P_{i} = \frac{Ql + Ga - (G + Q)f_{\varrho}}{r + f_{\varrho}} \dots \dots 121)$$

## 2. Das Wellrad. (Fig. 110 S. 78.)

Die Kraft P (welche, wenn 3. B. das Rad vom Halbmeffer R ein Zahnrad ist, in dem Zahndrucke besteht) hat beim Heben der Last Q ben

Zapfenreibungs= und Seilbiegungswiderstand zu überwinden. Da hier nur ein Aufwickeln des Seiles auf die Welle oder die auf der Welle befestigte Trommel, aber kein Abwickeln stattfindet, so ist für den Seilbiegungswiderstand nur die Hälfte des in Gl. 116) S. 101 angegebenen Wertes in Rechnung zu stellen. Ist G das Eigengewicht des Rades, & die Seilbick, o der Zapfenshalbmesser, so lautet für den Fall, daß P || Q ist, die Gleichgewichtsbedingung:

$$PR = Qw + (P + G + Q)f\rho + \frac{1}{2}(0.13 \frac{\partial^2}{w} Q)w$$

ober:

$$P = \frac{Qw + (G + Q)f_{\varrho} + \frac{1}{2} \cdot 0.13 \delta^{2}Q}{R - f_{\varrho}} \cdot . \cdot \cdot 122$$

Die Kraft P., welche ein Sinten ber Laft verhindert, ergibt fich:

$$P_{1} = \frac{Q w - (G + Q) f_{\varrho} - \frac{1}{2} \cdot 0.18 \, \delta^{2} Q}{R + f_{\varrho}} \quad . \quad . \quad 123)$$

#### 3. Die Rolle.

a) Feste Rolle. Wird in Fig. 141 S. 100 ber Durchmeffer bes Rollenzapfens mit d bezeichnet, so ist die Zapfenreibung:

$$W = f(P + Q) = \infty f \cdot 2Q$$

Die Gleichgewichtsbedingung für gleichförmiges Seben ber Laft Q ift:

$$P \cdot R = f \cdot 2Q \cdot \frac{d}{2} + (Q + q_1) \cdot R$$

Daraus folgt die erforderliche Zugfraft:

$$P = \frac{f \cdot Q \cdot d + (Q + q_1) \cdot R}{R} \cdot \dots \cdot 124$$

ober allgemein nach (81. 117) S. 106:

$$P = \mu Q = \frac{Q}{r}$$

Bei Hanffeilrollen ist ber Wirfungsgrad ober das Güteverhältnis abhängig vom Seilburchmesser d. Wird in Gl. 124) ber Wert für q, aus Gl. 116) S. 101 eingesest, so ergibt sich:

$$\eta = \frac{Q}{P} = \frac{1}{1 + f \cdot \frac{d}{R} + 0.13 \cdot \frac{\delta}{R} \cdot \delta}$$

Benn die für Sanffeilrollen gebräuchlichen Mittelwerte:

$$R = 4\delta$$
;  $d = 0.8\delta$ ;  $R = 5d$ 

angenommen werben, fo folgt für f = 0,08 aus obiger Gleichung:

$$r_i = \frac{1}{1,016 + 0.0825 \, \delta} - \dots \qquad 125)$$

108

Daraus berechnen fich für bie angeführten Seilburchmeffer folgenbe Werte:

$$\begin{array}{l} \text{für } \delta = 1,6 \text{ cm}: \gamma = 0,936 \\ \text{`` ''} = 2,6 \text{`` ': ''} = 0,909 \\ \text{`` ''} = 3,6 \text{`` ': ''} = 0,883 \\ \text{`` ''} = 4,6 \text{`` ': ''} = 0,858 \\ \text{`` ''} = 5,2 \text{`` ': ''} = 0,844 \\ \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{Als Mittelwert ergibt fid}, \\ \text{hieraus: } \gamma = 0,886 = \infty \, \textbf{0,89} \\ \text{(wie schon in Gl. 118)} \text{ (wie schon in Gl. 118)} \text{ (wie schon in Gl. 218)}. \end{array}$$

Berben für Rettenrollen bie gebräuchlichen Mittelmerte:

$$R = 10 \delta$$
;  $d = 3 \delta$ ;  $R = \frac{10}{3} d$ 

angenommen, so folgt aus Gl. 124) und Gl. 115):

$$\eta = \frac{Q}{P} = \frac{1}{1 + 0.08 \cdot 0.3 + 0.25 \cdot 0.1} = \infty 0.95$$

(wie ichon in Gl. 119) S. 106 angegeben.)

Der Wirkungsgrad bei Drahtseilrollen ift etwa derselbe wie bei Rettenrollen.

b) Lose Rolle (Fig 113  $\mathfrak{S}$ . 81). Die am freien Seilenbe angreifenbe Kraft P muß nach Gl. 117)  $\mu$  mal größer sein als die Spannkraft des festen (linken) Seilenbes; lettere ist daher  $=\frac{P}{\mu}$ . Aus der Gleichgewichtsbedingung:

$$P + \frac{P}{u} = Q$$

folgt bann:

$$P = -\frac{Q}{1 + \frac{1}{u}} - \dots 125$$

Sind nach Fig. 113 v und e die Beschwindigkeiten von Kraft und Laft, fo ergibt sich hier ber Wirkungsgrad ober das Giiteverhältnis:

$$\eta = \frac{\mathbf{Q} \cdot \mathbf{c}}{\mathbf{P} \cdot \mathbf{v}}$$

Da nach (gl. 73) S. 82  $c = \frac{v}{2}$ , so wird:

$$\tau = \frac{1 + \frac{1}{\mu}}{2} \quad \dots \quad \dots \quad 126$$

Der Wert  $\frac{1}{\mu}$  ist aber nichts anderes als das Güteverhältnis der festen Rolle. Nach Gl. 126) ergibt sich dann im Mittel:

für Sanffeile: 
$$\gamma = \frac{1+0,89}{2} = 0,945$$

für Retten: 
$$\eta = \frac{1+0,95}{2} = 0,975$$

Die Wirkungsgrabe ber lofen Rolle find also größer als biejenigen ber festen Rolle.

In gleicher Beije ergeben fich für Sanffeile bie genaueren Berte:

für 
$$\delta = 1.6 \text{ cm} : \gamma = 0.968$$
  
" " = 2.6 " : " = 0.954  
" " = 3.6 " : " = 0.941  
" " = 4.6 " : " = 0.929  
" " = 5.2 " : " = 0.922

c) Feste und lose Rolle (Fig. 114 S. 81). Die in Frage kommenben Seilspannungen sind hier:  $-\frac{P}{\mu}$  und  $-\frac{P}{\mu^2}$ . Die Gleichgewichtsbedingung für die untere, lose Rolle ist daher:

$$\frac{P}{u} + \frac{P}{u^2} = Q$$

wber:

$$P = \frac{Q}{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu}\right)}$$

Für einen Potenzenzug mit n lofen und einer feften Rolle (Fig. 115 S. 82) gilt bann allgemein:

$$P = \frac{Q}{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu}\right)^{n}} \dots \dots 127$$

Ohne Berüdfichtigung ber Wiberftanbe ift nach Gl. 74) S. 82:

$$P = \frac{Q}{2^n}$$

Das Güteverhältnis ergibt sich baher auch als:

$$\eta = \frac{P \text{ ohne Widerstand}}{P \text{ mit Widerstand}} = \frac{\frac{1}{\mu} \left(1 + \frac{1}{\mu}\right)^n}{2^n}$$

Wird das Giiteverhältnis der festen Rolle:  $\frac{1}{\mu}$  mit  $r_1$  bezeichnet und

basjenige ber Losen Rolle:  $\frac{1+\frac{1}{\mu}}{2}$  mit  $r_2$ , so ift ber Gesamtwirfungs= grab:

$$r_1 = r_1 \cdot r_2^n \cdot \ldots \cdot 128$$

Unter Zugrundelegung ber Mittelwerte  $\eta_1=0.89$  und  $\eta_2=\sim0.95$  berechnen sich nach Gl. 128) für Hanffeile folgende Mittelwerte für bas Güteverhältnis  $\eta$  bes Potenzenzuges:

Die genaueren Berte von  $\eta$  für bie verschiebenen Seilburchmeffer  $\delta$  ergeben sich 3. B. wie folgt:

Für  $\delta = 1.6$  cm und n = 3 lose Rollen ift:

nach S. 108:  $\eta_1 = 0.936$ ; nach S. 109:  $\eta_2 = 0.968$  also nach Gl. 128):

$$\eta = 0.936 \cdot 0.968^8 = 0.936 \cdot 0.907 = 0.849$$

Für  $\delta = 5.2$  cm und n = 3 lose Rollen ift:

nach S. 
$$108\colon\eta_1=0.844\,;$$
 nach S.  $109\colon\eta_2=0.922$  also nach Gl.  $128)\colon$ 

$$\eta = 0.844 \cdot 0.922^8 = 0.844 \cdot 0.784 = 0.662$$

d) Bei bem gewöhnlichen Flaschenzuge (Fig. 116 S. 83) find bie in ben Seilen 1, 2, 3, 4 auftretenben Spannfräfte:  $\frac{P}{\mu}$ ,  $\frac{P}{\mu^2}$ ,  $\frac{P}{\mu^3}$ ,  $\frac{P}{\mu^4}$ . Also:

$$P\left(\frac{1}{u} + \frac{1}{u^2} + \frac{1}{u^8} + \frac{1}{u^4}\right) = Q$$

ober:

$$P - \frac{1}{\mu^4} \left( 1 + \mu + \mu^2 + \mu^3 \right) = Q$$

Sest man:

$$1 + \mu + \mu^2 + \mu^3 = s$$

fo wird:

$$\mu + \mu^2 + \mu^3 + \mu^4 = \mu_8$$

Durch Subtraktion ber oberen Gleichung von ber unteren erhalt man:

$$\mu^4 - 1 = (\mu - 1) s$$

ober:

$$s = \frac{\mu^4 - 1}{\mu - 1}$$

Nach Einsetzung dieses Wertes für die Reihe  $1+\mu+\mu^2+\mu^3$  ergibt fich bann:

$$P\frac{1}{\mu^4}\left(\frac{\mu^4-1}{\mu-1}\right)=Q$$

folglich:

$$P = Q \frac{\mu^5 - \mu^4}{\mu^4 - 1}$$

Allgemein ift für n lofe Rollen:

Da nach (Bl. 76) S. 83 ohne Berücksichtigung ber Wiberstände:

$$P = \frac{Q}{2n}$$

fo folgt für bas Büteverhältnis:

$$\eta = \frac{\mu^{2n} - 1}{2n \left(\mu^{2n+1} - \mu^{2n}\right)} = \frac{1}{2n \mu^{2n}} \cdot \frac{\mu^{2n} - 1}{\mu - 1} . . . 130)$$

Unter Zugrundelegung der Mittelwerte  $\mu=1,12$  für Seile und  $\mu=1,05$  für Ketten ift nach 0.130 folgende Tabelle berechnet:

für Hanffeile   n =	für Ketten
0,844	0,927
0,759	0,880
0,685	0,848
0,620	0,805
	η =  0,844  0,759  0,685

Die genaueren Berte für 7, entsprechend den Seilburchmeffern d, wurden fich folgendermagen ergeben:

3. B. für 
$$\delta = 3.6$$
 cm ist nach  $\approx$ . 108:

$$\mu = \frac{1}{0,883} = 1,13$$

Für einen Flaschenzug mit n = 3 losen Rollen ergibt sich bann nach Gl. 130) ber genauere Wert:

$$\eta = \frac{1}{6 \cdot 1.13^6} \cdot \frac{1,13^6 - 1}{1.13 - 1} = 0,666$$

e) Bei bem Differentialflaschenzuge (Fig. 144) ift bie Bleichgewichtsbedingung für bie untere Rolle:

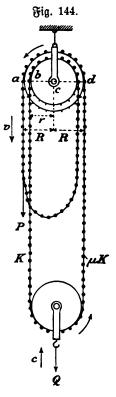
$$K + \mu K = Q$$

woraus folgt:

$$K = \frac{Q}{1 + \mu}$$

Für die oberen Rollen ist das Moment der Kraft = PR + Kr; das Moment der Last =  $\mu$  KR.

Da nun das Moment der straft semal so groß sein muß als das Moment ber Laft, so ist:



$$PR + Kr = \mu (\mu KR)$$

ober:

$$P = K \cdot \frac{\mu^2 R - r}{R} = K \left( \mu^2 - \frac{r}{R} \right)$$

und wenn man für K ben oben gefundenen Bert einfest:

Dhne Berücksichtigung ber Reibungswiberstände mar nach Gl. 78) S. 84:

$$P = \frac{Q}{2} \left( 1 - \frac{r}{R} \right)$$

folglich ist bas Büteverhältnis:

Für  $\mu=1.05$  und  $-\frac{\mathrm{r}}{\mathrm{R}}=\frac{11}{12}$  wird:  $\eta=\infty$  0.46.

## 4. Die Schiefe Chene.

Wird ein Körper auf einer schiefen Gbene burch eine ber Bahn parallel gerichtete Kraft P gleichförmig bergan gezogen (Fig. 145), so hat biese Kraft außer ber bergab wirfenben Seitenkraft G sin  $\alpha$  bes Körpergewichtes G noch bie Reibung:

$$W = fN = fG \cos \alpha$$

als Widerstand zu überwinden. Dan erhält baber:

$$P = G \sin \alpha + f G \cos \alpha^*)$$

ober, indem man nach (91. 91)  $\epsilon$ . 93 für f den Wert tg $\phi=rac{\sin\phi}{\cos\phi}$  einsest:

$$P = G\left(\sin\alpha + \frac{\sin\varphi}{\cos\omega}\cos\alpha\right)$$

$$P = G \sin \alpha + f G \cos \alpha$$

läßt fich auch in ber Form schreiben:

$$P = G \cos \alpha (tg \alpha + f)$$

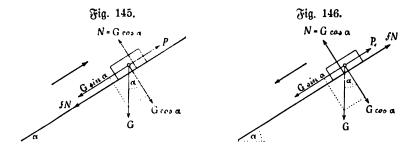
wofür bei fehr fleinem Bintel a genügenb genau gefet werben fann:

$$P = G (tg \alpha + f)$$

<sup>\*)</sup> Die obige Gleichung:

$$P = G\left(\frac{\sin\alpha\cos\varphi + \cos\alpha\sin\varphi}{\cos\varphi}\right)$$

$$P = G\frac{\sin(\alpha + \varphi)}{\cos\varphi}$$



Führt der Körper eine gleichförmige Abwärtsbewegung aus, jo wirft der Reibungswiderstand in der Richtung der Kraft  $P_i$  (Fig. 146); folglich ist:

$$P_1 = G \sin \alpha - f G \cos \alpha$$

ober:

$$P_1 = G \frac{\sin(\alpha - \varphi)}{\cos \varphi}$$

Wirft die Kraft P wagerecht (Fig. 147), so erhält man als Bedingung ber gleichförmigen Aufwärtsbewegung:

$$P\cos\alpha = G\sin\alpha + fN = G\sin\alpha + f(P\sin\alpha + G\cos\alpha)$$

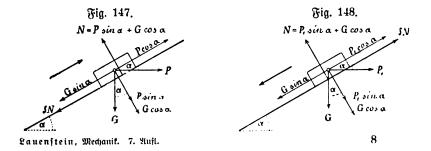
ober:

$$P = G - \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} - \frac{f \cos \alpha}{f \sin \alpha}$$

Dividiert man Zähler und Renner durch  $\cos \alpha$  und sett wieder  $\mathbf{f} = \operatorname{tg} \varphi$ , so ergibt sich:

$$P = G \frac{\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \varphi}{1 - \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \varphi}$$

ober:



In gleicher Beife erhalt man für die gleichförmige Abwartsbewegung (Fig. 148):

$$P_1 = G \operatorname{tg} (\alpha - \varphi) \ldots 134$$

Durch eine Kraft, welche größer als P<sub>1</sub>, aber kleiner als P ift, würbe ein Körper auf ber schiefen Ebene weber aufwärts noch abwärts in Bewegung gesett werben.

## 5. Die Schraube.

Da bie Schraube nach 5. § 14 S. 88 als eine um einen Inlinder gewundene schiefe Ebene betrachtet werden kann, so sind die Gleichungen 133) und 134) auch unmittelbar als Gleichgewichtsbedingungen für eine flachgängige Schraube gültig, wenn die zu überwindende Last Q statt G eingesett wird. Also:

Multipliziert man beibe Seiten biefer Eleichung mit bem mittleren Schraubenhalbmeffer q und ersest bas Moment Pq durch ein gleichwertiges Moment Kl, so erhält man:

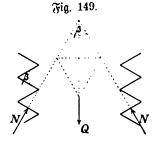
$$Kl = Q \varrho tg (\alpha \pm \varphi) \dots 136$$

Das Zeichen + gilt, wenn ber zu überwindende Wiberstand Q ber gleichsförmig fortschreitenden Bewegung der Schraube entgegengesetzt gerichtet ist; bas Zeichen — für den umgekehrten Fall, wo die fortschreitende Bewegung der Schraube in der Richtung von Q erfolgt.

Nach (81. 85) 3. 89 war ohne Berücksichtigung ber Reibung:

$$Kl = Q \varrho tg \alpha$$

Folglich ift bas Büteverhältnis:



$$\eta = \frac{\operatorname{tg}\alpha}{\operatorname{tg}(\alpha + \varphi)} \dots 137$$

Bei ber ich ar fgängigen Schraube (Fig. 149) erzeugt die Laft Q an den unteren Flächen der Schraubengänge normal zu diesen gerichtete Gegensbrücke, die sich gleichmäßig über den ganzen Umsfang verteilen. Die Mittelfraft der auf einen halben Schraubengang fommenden Gegendrücke sei N; est liegen dann die (den zwei sich aneinander ansichließenden halben Schraubengängen entsprechenden)

Mräfte N und die Araft Q in einer Gbene und halten einander im Gleichsgewicht. Wird der Winkel an den Gewindespissen mit & bezeichnet, so ist, da die Arafte N benselben Winkel & miteinander einschließen, nach Fig. 149:

$$\cos\frac{\beta}{2} = \frac{{}^{1}_{2}Q}{X}$$

-aber:

$$N = \frac{Q}{2\cos^{\beta/2}}$$

Bei ber Bewegung ber Schraube ift ber Reibungswiberftand zu überwinden:

$$W = 2fN = \frac{fQ}{\cos^{\beta/2}}$$

sind wenn man fest:

$$\frac{\mathbf{f}}{\cos^{\beta/2}} = \mathbf{f}_1 = \mathbf{tg} \, \psi \, \ldots \, \ldots \, 138)$$

To wird:

$$W = f_1 Q = Q tg \psi$$

Bei ber flachgängigen Schraube, bei welcher bie Gegenbrude N parallel zu Q gerichtet finb, ift:

$$W = fQ = Q tg \varphi$$

Man kann daher die für die flachgängige Schraube geltende Gl. 136) unsmittelbar für die scharfgängige Schraube benuten, wenn man darin  $\mathbf{tg}\,\boldsymbol{\varphi}$  mit dem größeren Werte  $\mathbf{tg}\,\boldsymbol{\psi}$  vertauscht. Man erhält dann:

$$Kl = Q \varrho \operatorname{tg} (\alpha \pm \psi) = Q \varrho \frac{\operatorname{tg} \alpha \pm \operatorname{tg} \psi}{1 \mp \operatorname{tg} \alpha \operatorname{tg} \psi}$$

Für bie Whitworthichen Schrauben ift  $\beta=55^{\circ}$ ; also:

$$\cos \beta_{2} = \cos 27^{1/2^{0}} = 0.887$$

Folglich nach Gl. 138):

$$ext{tg } \psi = rac{ ext{f}}{0.887} = 1,13\, ext{f} = 1,13\, ext{tg } \varphi$$

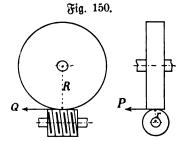
Rach Ginsebung biefes Wertes erhalt man für bie icharfgangige Schraube:

$$K\iota = Q\varrho \frac{\operatorname{tg}\alpha \pm 1,13\operatorname{tg}\varphi}{1 + 1,13\operatorname{tg}\alpha\operatorname{tg}\varphi} \dots \dots 139$$

Bei ber scharfgängigen Schraube ift die Reibung viel bedeutender als bei ber flachgängigen; fie findet daher als Bewegungsvorrichtung wenig Anwendung.

Das 3. B. als Aufzugsvorrichtung vielfach angewandte Schnedengetriebe (Schnede und Schnedenrab; Schraube und Schraubenrab ober Schraube ohne Ende) läßt sich unmittelbar auf die Schraube zustüdführen.

Denkt man fich aus ber (genügend lang angenommenen) Wutter einer Schraube einen Streifen parallel ber Achse herausgeschnitten



und mit ber glatten Seite (also mit ben Schraubengängen nach außen) um eine zulindrische Scheibe gewickelt, so entsteht badurch ein Schnedenrab (Fig. 150).

Werben Schnede und Schnedenrad mit einer ber für Zahnrad und Zahnsftange üblichen Verzahnungen ausgeführt (die Schnede erhält das Profil ber Zahnstanger, so erscheint das bei der eingängigen Schraube als Steigung (Ganghöhe) bezeichnete Maß (vergl. S. 88) hier als Teilung t.

Chne Berüdfichtigung ber Reibungewiderftande ift nach Gl. 84) S. 89: \_

$$P_0 = Q t g \alpha$$

ober nach Fig. 151:

$$P_0 = Q \, \frac{t}{\, 2 \, r \, \pi}$$

oder indem man Zähler und Nenner mit R multi- – pliziert:

$$P_0 = Q \quad \frac{tR}{2 r \pi R} = \frac{QR}{r} \frac{t}{2R\pi}$$

Mit Berücksichtigung ber Reibungswiderstände ift nach Gl. 135) S. 114:

$$P = Q tg (\alpha + q)$$

Das Büteverhältnis , ergibt fich dann:

$$\eta = \frac{\mathbf{P}_0}{\mathbf{P}} = \frac{\mathbf{tg}\,\alpha}{\mathbf{tg}\cdot\alpha + \mathbf{g}} \dots \dots \dots \dots \dots 141$$

Sett man in (91. 140) für Po ben (fich aus Gl. 141) ergebenben Bert pP ein, fo erhält man für die praftifch auszuführende Zähnezahl bes Schnedenrabes:

$$z = \frac{1}{r_i} \cdot \frac{QR}{Pr} \cdot \dots \cdot 142$$

Die (Bleichung 141) läßt fich auch ichreiben:

$$r = \frac{\operatorname{tg}\alpha \left(1 - \operatorname{tg}\alpha \operatorname{tg}\varphi\right)}{\operatorname{tg}\alpha + \operatorname{tg}\varphi}$$

ober für  $\operatorname{tg} q = \mathbf{f}$ :

$$\eta = -\frac{\operatorname{tg}\alpha\left(1 - \operatorname{f}\operatorname{tg}\alpha\right)}{\operatorname{tg}\alpha + \operatorname{f}}$$

Wird der mittlere Salbmeffer r der eingängigen Schnede etwa ans genommen gu:

$$r = 1.6 t$$

jo folgt:

$$tg u = -\frac{t}{2r\pi} = -\frac{1}{2.1.6.3.14} = 0.1$$

Die Größe bes Reibungstoeffizienten f ift abhängig von ber Ausführung bes Getriebes (bearbeitete ober unbearbeitete Zähne) und vor allem von ber Schmierung besselben.

Bei im Freien stehenben Apparaten (wie 3. B. bei Schützenaufzügen), die nicht ununterbrochen und sorgfältig geschmiert werben, ist f verhältnismäßig hoch anzunehmen. Man fann hier setzen f = 0,16.

Für diese Zahlenwerte (tg lpha=0,1 und  ${f f}=0$ ,16) wird dann das Güteverhältnis:

$$\eta = \frac{0.1}{0.1 + 0.16} \cdot \frac{0.1}{0.16} = 0.38$$

Wird außerbem bie an ben Lagern noch auftretenbe Reibung (hauptfächlich verursacht burch ben Druck in ber Achsenrichtung ber Schnecke) berücksichtigt, fo kann ber Gesamtwirkungsgrab bes ganzen Getriebes etwa ange-nommen werben zu:

$$\eta = \infty 0.25$$

Soll ein als Aufzugsvorrichtung verwendetes Schnedengetriebe die Gigenschaft der Selbsthemmung besitzen; b. h.: soll ein Niebersinken der gehobenen Last durch die Widerstände allein verhindert werden, so muß nach Gl. 135) S. 114 sein:

$$0 = Q \operatorname{tg} (a - \varphi)$$

also auch:

$$tg \alpha \overline{\geq} tg \varphi \overline{\leq} f$$
.

Wird für normale Berhältnisse f = 0,1 angenommen, so folgt:

$$tg \alpha \leq \frac{1}{10}$$

ober Steigungemintel ber eingängigen Schnede:

$$\alpha < 5^{\circ} 40' \gtrsim \infty 6^{\circ}$$

Aus tg  $\alpha=-\frac{t}{2\,r\,\pi}$   $\overline{<}\frac{1}{10}$  ergibt sich als Bedingung für Selbsthem = mung auch:

$$r \equiv \frac{10}{2\pi}$$
.  $t = 1.6 t$ .

Bei n-gangigen (b. h. mehrgangigen) Schrauben ift:

$$tg\,\alpha=\frac{n\,t}{2\,r\,\pi}$$

Danach ergibt fich in berselben Beise wie bei ber eingängigen Schraube bie Bähnezahl bes Rabes zu:

$$\mathbf{z} = \frac{\mathbf{n}}{r} \cdot \frac{\mathbf{QR}}{\mathbf{Pr}} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 143)$$

Das Güteverhältnis r (Gl. 141) ift hier bedeutend größer als bei ber eingungigen Schraube; teils wegen bes größeren Steigungswinkels a; teils

weil bei Anwendung von mehrgängigen Schrauben die Schmierung in degel sehr sorgfältig ist und daher der Reibungstoeffizient  $\mathbf{f} = \mathbf{tg} \, \boldsymbol{\varphi}$  bedeuters  $\boldsymbol{b}$ . kleiner als 0.1 angenommen werben fann.

3. B. für  $\alpha=20^\circ$  und  $f=\infty$  0,05, entiprechend  $\varphi=\infty$  3°, ergibt sich nach Gl. 141) bas Güteverhältnis (ohne Lagerreibung):

$$\eta = \frac{\text{tg } 20^{\text{0}}}{\text{tg } 23^{\text{0}}} = \frac{0.364}{0.424} = \infty 0.86$$

Bei Schnedengetrieben, welche 3. T. in Öl laufen (wie 3. B. bei elettrischen Untrieben) kann unter Umftänden f bis auf 0,01 herabgehen.

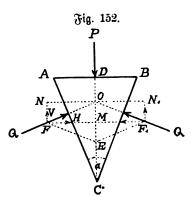
#### 6. Der Reil.

Ohne Berücksichtigung ber Reibung ift für Q | AC bezw. BC nach Gl. 87) S. 91:

$$P=2~Q~\sin{rac{lpha}{2}}$$

Beim Antreiben des Keils tritt nun aber an beiden Seiten ein Reibungswiderstand f Q auf (Fig. 152), welcher der Bewegung entgegengesett gerichtet ist. Die Mittelfraft aus Q und f Q weicht um den Reibungswinkel  $\varphi$  von der Normalen zu A C bezw. BC ab.

Man erhält daher die zum Eintreiben des Keiles erforderliche Kraft P, wenn man in Gl. 87) statt  $\frac{\alpha}{2}$  den Wert  $\left(\frac{\alpha}{2}+\varphi\right)$  einsett. Danach ist mit Berücksichtigung der Reibung:



$$P = 2 \operatorname{Q} \sin \left( \frac{\alpha}{2} + \varphi \right) \quad . \quad . \quad 144)$$

Nach Aufhören der Kraft P hat der Keil das Bestreben zurückzugehen. Dann wirft die Reibung nach entgegengesetzer Richtung, und es ergibt sich die Kraft P<sub>1</sub>, welche erforderlich ist, um ein Zurückgehen des Keiles zu verhindern, zu:

$$P_1 = 2 Q \sin \left(\frac{\alpha}{2} - \varphi\right)$$
 . . . 145)

Für  $q>rac{a}{2}$  wird  $P_1$  negativ; b. h.

ber Reil wird nicht felbittätig gurudgehen, und es bedarf einer Rraft:

$$P_2 = -P_1 = 2 Q \sin \left( \varphi - \frac{\alpha}{2} \right)$$
 . . . . . . 146)

entgegengefest der Straft P, um den Reil loszutreiben.

Aufgabe 77. Bei bem in Aufgabe 49 C. 76 angegebenen Hebel sei ber Zapfenshalbmeffer  $\varrho=0.6$  cm. Gesucht: P und  $P_1$  mit Berücksichtigung ber Zapfenreibung (f=0.1).

Auflösung. Nach (Bl. 120) S. 106:

$$P = \frac{20 \cdot 100 + 6 \cdot 10 + (6 + 20) \cdot 0,1 \cdot 06}{40 - 0,1 \cdot 0,6} = 51,62 \text{ kg}$$

Nach Gl. 121):

$$P_1 = \frac{20.100 + 6.10 - (6 + 20).01.06}{40 + 0.1.06} = 51.38 \text{ kg}$$

Aufgabe 78. Bie groß ist P und P, bei bem in Aufgabe 50 S. 76 angegebenen einarmigen Bebel, wenn  $\varrho=1$  cm und f=0,1 angenommen wird?

Muflojung. Es ergibt fich bier:

$$P = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32 + (5 + 200) \cdot 0,1 \cdot 1}{80 - 0,1 \cdot 1} = 28,29 \text{ kg}$$

$$P_1 = \frac{200 \cdot 12 - 5 \cdot 32 - (5 + 200) \cdot 0,1 \cdot 1}{80 + 0,1 \cdot 1} = 27,78 \text{ kg}$$

Aufgabe 79. Wenn in Aufgabe 54  $\approx$ . 79 ber Seilburchmesser J=2,8 cm, ber Zapfenhalbmesser  $\varrho=1,8$  cm und das Gewicht des Rades (einschließlich Trommel) G=200 kg angenommen wird, wie groß ist dann bei f=0,1 die zum Seben der Last erforderliche Kraft P, und welche Kraft P, würde ein Niedersinken der Last verhindern?

Auflösung. Rach ben Gleichungen 122) und 123) G. 107 ergibt fich:

$$P = 105.3 \text{ kg}$$
;  $P_1 = 94.7 \text{ kg}$ 

Aufgabe 80. Die früheren Aufgaben 58 bis 62 G. 84 und 85 find mit Berudfichtigung ber Reibungswiberftanbe ju lofen.

Auflöfung.

1. Für Aufgabe 58 ift nach Gl. 125) und 126) S. 108 bie erforberliche Bugfraft:

$$P - \frac{Q}{2\eta}$$

Birb für hanffeile bas Guteverhaltnis ber lofen Rolle nach S. 108 angenommen: , = 0,945, fo ergibt fich:

$$P = \frac{200 + 6}{2 \cdot 0.945} = 109 \text{ kg}$$

2. Für ben Potenzenzug in Aufgabe 59 und 60 gilt junachst allgemein nach Gl. 127) und 128) S. 109:

$$P = \frac{Q}{2^n \cdot \eta}$$

Bei Berudfichtigung bes Rollengewichtes G ift nach Unmerkung auf C. 85 bafur gu fegen:

$$P := \frac{Q + (2^n-1)\,G}{2^n\,\eta}$$

Für  ${\bf n}=3$  lose Rollen und  $\eta=0.763$  nach S. 110 als Mittelwert für Hanfseile ergibt fich:

$$P = \frac{400 + 7.6}{8.0,763} = \infty 72,5 \text{ kg}$$

3. Für ben Flaschenzug in Aufgabe 61 gilt allgemein nach Bl. 129) und 130) S. 111 :

$$P = \frac{Q}{2n\eta}$$
; bezw.  $P = \frac{Q+G}{2n\eta}$ 

Daraus folgt:

Für P = 2.75 150 kg; G = 10 kg; n = 4 und 1 0,62 nach Tabelle S. 111 ergibt fich:

$$Q = 2.4.0,62.150 - 10 = 744 - 10 = 734 \text{ kg}$$

4. Für ben Differentialflaschenzug in Aufgabe 62 gilt allgemein nach Bl. 131) und 132) S. 112 bei Berudfichtigung bes Rollengewichtes G:

$$P = \frac{Q + G}{2\eta} \cdot \left(1 - \frac{r}{R}\right)$$

ober:

$$Q := \frac{2 \eta \cdot P}{1 - \frac{r}{R}} = G$$

Här P= 50 kg; G=6 kg;  $\frac{r}{R}=\frac{11}{12}$  und  $\eta=$  0,46 nach S. 112 wird:

$$Q = 552 - 6 = 546 \text{ kg}$$

Aufgabe 81. Auf eine Schraube, beren mittlerer Halbmeffer  $\varrho=2,4$  cm und beren Ganghohe h = 1 cm beträgt, ift ein 40 cm langer einarmiger Sebel gesett; am Eude besselben greift eine Rraft K = 32 kg an. Belche in ber Achsenrichtung ber Schraube wirkenbe Laft Q fann bamit gehoben werben?

Auflöfung. Aus:

$$tg \alpha = \frac{h}{2\varrho \pi} = \frac{1}{15,08} = 0.066$$

ergibt sich:

$$a = 0.3050$$

Für  $f = tg \varphi = 0.08$ , also  $\varphi = 4^{\circ} 30'$  wird:

$$a + q = 8^{\circ} 20'$$
  
 $tg(a + q) = 0.146$ 

und nach (81. 136) S. 114:

$$32.40 = Q.24.0,146$$

baraus:

$$Q = \frac{32.40}{24.0.146} = \infty 3650 \text{ kg}$$

Ohne Reibung wurde nach Bl. 85) G. 89 fein:

$$32.40 = Q.24.0,066$$

ober:

$$Q = \frac{32.40}{2.4.0066} = \infty 8080 \text{ kg}$$

1

Das Buteverhältnis ift bemnach:

$$\eta = \frac{3650}{8080} = 0.45$$

Aufgabe 82. Bermittelft einer Schraubenpreffe (Fig. 153) foll ein Drud Q = 12000 kg ausgeübt werben.

> Gegeben: außerer Schraubenhalbmeffer: r = 4 cm innerer Schraubenhalbmeffer: r, = 3,2 cm Banghöhe ber Schraube: h == 1,6 cm

Es ergibt fich der mittlere Schraubenhalb: meffer gu:

$$\varrho = \frac{r + r_1}{2} = \frac{4 + 3.2}{2} = 3.6$$
 cm

Der untere Bapfenhalbmeifer fei e. = 3 cm.

Die Drehung der Schraube wird beswirkt durch einen oben aufgesetzen zweiarmigen hebel von der Länge  $l=2\,\mathrm{m}$ , an dessen Inden die Kräfte K wirken. Es soll K besrechnet werden.

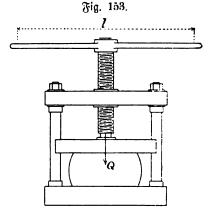
Auflösung. Beim Anziehen ber flachs gängigen Schraubenspindel entsteht an dem Zapfen, der sich mit dem Drucke Q gegen die Presplatte legt, nach Gl. 102) S. 96 ein Reibungsmoment:

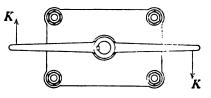
$$\mathfrak{M} = \frac{1}{r} f_1 Q \varrho_1$$

Diefes muß burch bas Kraftmoment Kl mit überwunden werden; baher ift nach Gl. 136) S. 114:

$$Kl = Q \left[ \varrho \operatorname{tg} \left( \alpha + \varphi \right) + \frac{1}{2} f_1 \varrho_1 \right]$$

Der Bintel a ergibt fich aus:





$$tg \alpha = \frac{h}{2 \rho \pi} = \frac{1.6}{22.62} = 0.07$$

şu:

$$\alpha=4^{\circ}$$
 Für  $f=\operatorname{tg}\varphi=0.1$ , also  $\varphi=\sim6^{\circ}$  wird: 
$$\alpha+\varphi=10^{\circ}$$
 
$$\operatorname{tg}\left(\alpha+\varphi\right)=0.176$$

Birb ber Bapfenreibung&-Roeffizient f. = 0,15 angenommen, jo ergibt fich:

$$Kl = 12\,000 \ (3.6 \cdot 0.176 + \frac{1}{2} \cdot 0.15 \cdot 3) = \infty \ 10\,300 \ \text{kg}$$
  
 $also: K = \frac{10\,300}{2(0)} = 51.5 \ \text{kg}.$ 

Dhne Reibung murbe nach Gl. 85) G. 89 fein:

$$K = \frac{Q \varrho \operatorname{tg} u}{l} = \frac{12000 \cdot 3.6 \cdot 0.07}{200} = 15.1 \text{ kg}$$

Das Buteverhaltnis beträgt banach

$$\eta = \frac{15,1}{51,5} = 0.29$$

Das Güteberhältnis ergibt fich ebenfalls aus bem Berhältnis ber Arbeit ber Laft zu ber Arbeit ber Kraft. Bei einer Umbrehung ber Schraube legt bie Laft Q ben Beg b (= Ganghöhe), die Kraft 2 K ben Beg 1 n zurud; folglich ift:

$$\eta = \frac{Q h}{2 K_{1,0}} = -\frac{12\,000 \cdot 1.6}{2 \cdot 51.5 \cdot 200 \cdot 3.14} = 0.29$$
 (wie oben)

122

Streng genommen treten noch Reibungswiderstände auf zwischen ber Prefplattemund ben Führungsfäulen; boch find bieselben so gering, bag sie hier unberudsichtigter bleiben tonnen.

Aufgabe 83. Gine Laft G = 1200 kg (3. B. bei einem Schütenaufzug) ifmermittelft einer Hebevorrichtung, bestehend aus Jahnstange und Trieb, sowie Schnedund Schnedenrab, heraufzugiehen (Fig. 154).

Der Halbmesser bes Triebes ist: w=7.5 cm Halbmesser ber Kurbel auf ber Schneckenwelle: l=40 cm Kraft an ber Kurbel: K=20 kg

Es foll bie Bahnegahl z bes Schnedenrabes berechnet werben.

Auflösung. Rimmt man bas Guteverhaltnis bes gangen Schnedengetriebes gu 7 = 0,25 an, fo ift nach Gl. 142) S. 116:

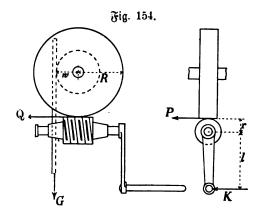
$$z = 4 \frac{QR}{Pr}$$

Run ift hier nach Fig. 154:

$$QR = G w = 1200 \cdot 7.5 = 9000 \text{ kgcm}$$
  
 $Pr = Kl = 20 \cdot 40 = 800 \text{ kgcm}$ 

Folglich:

$$z = \frac{4.9000}{800} = 45$$
 Zähne.



Aufgabe 84. Wenn bei bem Reile in Aufgabe 66 S. 91 bie Reibung berud= sichtigt, und ber Reibungstoeffizient f = 0,15 angenommen wirb, wie groß ftellt sich bann bie Kraft P heraus?

Auflösung: Aus:

$$\sin\frac{\alpha}{2} = \frac{2}{32} = 0.0625 \text{ folgt: } \frac{\alpha}{2} = \infty 3^{\circ} 30^{\circ}$$

ferner aue:

$$f = tg \ q = 0.15$$
 "  $q = 8^{\circ}30'$ 

baher:

$$\frac{\alpha}{2} + q = 12^{\circ}; q - \frac{\alpha}{2} = 5^{\circ}$$

Rach Gl. 144) S. 118 wird bann:

$$P = 2^{\circ}.500 \cdot \sin 12^{\circ} = 2 \cdot 500 \cdot 0,2079 = \infty 208 \text{ kg}$$

Bum Burudtreiben bes Reiles ift nach Gl. 146) eine Rraft erforberlich:

$$P_2 = 2 \cdot 500 \cdot \sin 5^{\circ} = 2 \cdot 500 \cdot 0.0871 = \sim 87 \text{ kg}.$$

#### § 17.

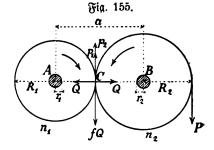
## Die Reibungsräder.

Die Drehbewegung einer Welle A kann auf eine andere Welle B überstragen werden durch aufgesette Scheiben oder Räder (Fig. 155), welche sich in C berühren und dort mit einem noch zu berechnenden Drucke Q gegeneinander gepreßt werden. Die dabei an dem glatten Umfang der Räder entstehende Reibung dient zur Kraftübertragung.

Um bie Drehbewegung sicher zu übertragen, barf tein Gleiten am Scheibenumfang stattfinben; es müssen baher bie Umfangsgeschwindigkeiten beiber Räber gleich sein. Also:

$$\mathbf{v} = \frac{2 \, \mathbf{R_1} \, \pi \, \mathbf{n_1}}{60} = \frac{2 \, \mathbf{R_2} \, \pi \, \mathbf{n_2}}{60}$$

Daraus folgt das Übersetungs= verhältnis:



$$i = \frac{n_1}{n_2} = \frac{R_2}{R_4} \dots 147$$

Ift ber Wellenabstand a und bas Übersetzungsverhältnis i gegeben, so ergeben sich die Rabhalbmeffer aus:

$$R_1 + R_2 = a$$

$$R_2 = i R_1$$

zu:

$$R_1 = \frac{a}{1+1}; \quad R_2 = \frac{i a}{1+1} *$$

Ift nun P ber zu überwindende Biberftand, welcher am Umfang bes getriebenen Rades augreift, dann muß die durch ben Druck Q erzeugte Reibung minbestens = P fein; also:

$$fQ \equiv P$$

ober:

$$Q \ge \frac{P}{f}$$
 . . . . . . . . . . . . 149)

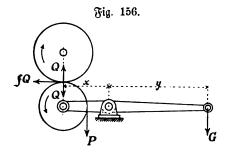
<sup>\*)</sup> Dasfelbe gilt auch für Bahnraber (mit Außenvergahnung).

Man fann etwa fegen:

$$f = 0.20 - 0.30$$
 " Sol3 "

Die fleineren Werte gelten dabei für glatte, fettige Reibungoflachen.

Die Kraft Q fann burch, eine federnde Stellvorrichtung ober auch burch



ein (Gegengewicht G hervorgebracht werden (Fig. 156). Die erforderliche (Bröße besselben ergibt sich aus:

$$G \cdot y = Q \cdot x$$

311:

$$G = Q - \frac{x}{y}$$

Durch das ftarke Aneinanders pressen der Räder entsteht eine nicht uns erhebliche Zapkenreibung. Die Momente

berfelben find, wenn mit  ${\bf r_i}$ ,  ${\bf r_2}$  die Wellenhalbmeffer bezeichnet werden und  ${\bf f_i}$  den Zapfenreibungsfoeffizienten bedeutet, nach (81. 94)  ${\bf \Xi}$ . 94:

$$\mathfrak{M}_1 = f_1 Q r_1 \qquad \mathfrak{M}_2 = f_1 Q r_2$$

Bur Aberwindung berfelben muffen an ben Rabumfängen bie Krafte wirten:

$$p_1 = \frac{f_1 Q r_1}{R_1} \qquad p_2 = \frac{f_1 Q r_2}{R_2}$$

im gangen alfo:

$$p_1 + p_2 = f_1 Q \left( \frac{r_1}{R_1} + \frac{r_2}{R_2} \right) \dots \dots \dots 150$$

Diese Broke ist ber auf bem Scheibenumfang übertragene Kraftverluft burch Zapfenreibung. Das Berhältnis besselben zu ber Kraft P ift:

$$\frac{p_1 + p_2}{P} = \frac{f_1 Q}{P} \left( \frac{r_1}{R_1} + \frac{r_2}{R_2} \right)$$

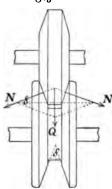
ober für  $Q = \frac{P}{f}$ :

Ift anstatt P die Angahl der Pferdefräfte und die Umdrehungsgahlen ber beiden Wellen gegeben, so ergibt sich nach (Bl. 19) S. 24:

$$P = 71620 \frac{1}{R} \cdot \frac{N}{n}$$

R (in em) und n find babei entweber für die treibende ober für bie getriebene Belle einzuseben.

Fig. 157.



Um ben Druck Q möglichst flein zu erhalten, werben vielfach die Reibungsräder (Gisen auf Gisen) mit Reil= nuten ausgeführt (Fig. 157). Es ist dann:

$$\frac{Q}{2} = N \sin \frac{\vartheta}{2}$$

ober:

$$N = -\frac{Q}{2\sin\frac{\delta}{2}}$$

Danach ergibt fich die Reibung zu:

$$2fN = \frac{Qf}{\sin\frac{\delta}{2}}$$





welche wieder mindeftens = P zu feten ift, worans folgt:

$$Q > \frac{P}{f} \sin \frac{\delta}{2} \dots \dots 152)$$

Der Winkel & wird gewöhnlich =  $30^{\circ}$  angenommen, also:

$$\sin \frac{\delta}{2} = \sin 15^{\circ} = 0.26$$

Der erforderliche Druck Q ist danach bei Keilnutenrädern nur ca. 1/4 so groß als bei zulindrischen Reibungsrädern. Dieser Vorteil wird indessen durch ben Rachteil der starken Abnutung in den Keilnuten reichlich aufgewogen. Um die Abnutung nicht zu groß werden zu lassen, macht man die Eingriffstiese nur etwa 1 dis 1,2 em und führt die Räder mit mehreren Keilnuten (bis zu 6) aus (Fig. 158).

Unfgabe 85. Bon einer Belle A follen N=4 Pferbefräfte auf eine Belle B vermittelft Reibungsräber übertragen werben. Es foll ber erforberliche Truck Q ber rechnet werben.

Der Bellenabstand fei a = 60 cm

Die treibende Belle A macht n, = 120 Umbrehungen in ber Minute

Mijo:

$$i = \frac{n_1}{n_2} = \frac{120}{80} = \frac{3}{2}$$

Muflöfung. Aus ben Gleichungen 148) ergeben fich bie Rabhalbmeffer gu:

$$R_1 = \frac{60}{\sqrt[3]{2} + 1} = 24 \text{ cm}$$

$$R_2 = \frac{3/2}{3/2} \cdot \frac{60}{+1} = 36 \text{ cm}$$

Nach Gl. 19) S. 24 ist mit Ginsetzung von  $R_z=36$  und  $n_z=80$  (für die gestriebene Belle):

$$P = 71620 \cdot \frac{1}{36} \cdot \frac{4}{80} = \infty 100 \text{ kg}$$

Derfelbe Wert ergibt fich mit Ginschung von R, = 24 und n, = 120 (fur bie treibende Belle).

Bur überwindung der Zapfenreibung ist für  ${
m r_1}={
m r_2}=3~{
m cm};~{
m f}=0,125$  (Wittels wert für Eisen auf Eisen) und f, = 0,08 nach Gl. 151) erforderlich:

$$p_1 + p_2 = 100 \cdot \frac{0.08}{0.125} \cdot \left(\frac{3}{24} + \frac{3}{36}\right) = \sim 14 \text{ kg}$$

fo baß ber Gesamtwiberftanb am Rabumfang beträgt:

$$P_1 = P + (p_1 + p_2) = 100 + 14 = 114 \text{ kg}$$

Für glatte Reibungeraber ift bann nach Bl. 149):

$$Q = \frac{P_1}{f} = \frac{114}{0.125} = 912 \text{ kg}$$

Für Reilnutenräber mit  $\delta=30^{\circ}\left(\sin{\frac{\delta}{2}}=0,26\right)$  würde nach Gl. 152) nur erforberlich fein:

$$Q = 0.26 \cdot 912 = \infty 237 \text{ kg}$$

Diefe Anpreffungsbrude Q find gerade genügend, um ein Gleiten an ben Radumfängen zu verhindern; find daher als die unteren Grenzwerte anzusehen und müssen zur Sicherheit (ba ein Gleiten auf keinen Fall eintreten barf) praftifch etwas ftarfer angenommen werben.

#### § 18.

# Die Riemenscheiben.

Die Riemenscheiben haben ben 3med, die Drehung einer Welle A auf eine andere, ber erfteren meift parallele Welle B zu übertragen, wenn beren Abstand so groß ist, daß die Anwendung von Räbern mit unmittelbarer Berührung (Reibungsrädern oder Zahnrädern) unzwedmäßig erscheint. Zur Kraftübertragung bient babei als Zwischenmittel ein Riemen, welcher fich mit einer gemiffen Spannung um die Scheiben legt und badurch am Umfange berfelben die erforderliche Reibung erzeugt.

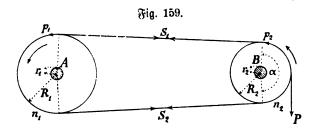
Es sei (Fig. 159) A die treibende, B die getriebene Welle; P ber gu überwindende Widerstand am Umfang der getriebenen Scheibe.

Der giehende Riemen ift ber, welcher auf die treibende Scheibe aufläuft; ber gezogene Riemen ift ber, welcher von ber treibenben Scheibe abläuft.

Für die Riemenspannungen sollen folgende Bezeichnungen gelten:

S, = Spannung im ziehenden Riemen.

 $S_2 =$  , gezogenen  $S_0 =$  , ruhenden



Es läßt sich nachweisen, daß die Spannung  $\mathbf{S_0}$  des ruhenden Riemens nahezu übereinstimmt mit dem arithmetischen Mittel aus den Spannungen  $\mathbf{S_1}$  und  $\mathbf{S_2}$  des bewegten Riemens; also:

$$\mathbf{S_1} + \mathbf{S_2} = 2 \, \mathbf{S_0} \quad \dots \quad \dots \quad 153$$

Die Gleichgewichtsbedingung für die getriebene Scheibe mahrend ber Bewegung ift:

$$S_1 - S_2 = P \quad \dots \quad 154$$

Aus beiben Gleichungen folgt:

$$\left\{
 \begin{array}{l}
 \mathbf{S}_{1} = \mathbf{S}_{0} + \frac{1}{2} \mathbf{P} \\
 \mathbf{S}_{2} = \mathbf{S}_{0} - \frac{1}{2} \mathbf{P}
 \end{array}
 \right.$$
. . . . . . . . . . . . . . . . . 155)

Die Spannung So muß nun fo groß angenommen werben, daß, wenn bei ber Bewegung die Spannungen S, und S, eingetreten find, kein Gleiten bes Riemens stattfindet. Die Bedingung bafür ist:

$$S_2 \cdot e^{fa} \geq S_1 \cdot \dots \cdot 156$$

worin e die Grundzahl der natürlichen Logarithmen (e = 2,71828 . . . .),  $\mathbf{f}$  den Reibungstoeffizient zwischen Riemen und Scheiben und  $\alpha$  den Winkel des bei der kleineren Scheibe umspannten Bogens bedeutet.\*)

Aus Gl. 156) folgt:

$$\mathbf{S_2} \ \mathbf{e^{fa} - S_2} \geqq \mathbf{S_1 - S_2}$$

ober ba  $S_1 - S_2 = P$ :

$$S_2 (e^{fa} - 1) \ge P$$

fo daß fich für die Spannung S2 ergibt:

Rach Gl. 154) erhält man bann:

<sup>\*)</sup> Gine elementare Ableitung ber Gl. 156) findet sich u. a. in Ritter, Lehr= buch ber technischen Mechanik, wenn dabei auch streng genommen die Bestümmung des Grenzwertes von  $\left(1+\frac{f_{\alpha}}{n}\right)^n$  für  $n=\infty$  schon aus dem Rahmen der niederen Mathematik heraustritt.

und nach Gl. 153):

$$\mathbf{S}_0 \geq \frac{\mathbf{P}}{2} \cdot \frac{\mathbf{e}^{ia} + 1}{\mathbf{e}^{ia} - 1} \quad \dots \quad \dots \quad 159$$

Bei gleichen Scheiben (Aberjegungsverhältnis i=1) ift  $\alpha=\pi=3,14$ . Für Lederriemen auf Eisenscheiben (f=0,28) wird dann:

$$e^{fa} = 2.718 \cdot ... \cdot 0.28 \cdot 3.14 \cdot ... = 2.4$$

Folglich:

$$S_0 \ge \frac{P}{2} \cdot \frac{2.4 + 1}{2.1 - 1} \ge 1.215 P \dots 1600$$

Praftisch nimmt man bafür bei nicht zu großen Riemengeschwindigkeiten ( ${
m v} < 10~{
m m}$ ) für Leberriemen auf Gisenscheiben:

$$S_0 = 1.5 P$$

Folglich nach den Gleichungen 1551:

$$S_1 = 2 P$$
  $S_2 = P$  . . . . . . . 161)

Für Lederriemen auf Holzscheiben wird (bei f=0.47 und  $e^{f\alpha}=4.38$ ):

$$S_{\rm s} > 0.8 \, P$$

Dafür nimmt man praftisch:

$$S_0 = P$$

also nach den (Bleichungen 155):

$$S_1 = 1.5 P$$
  $S_2 = 0.5 P$  . . . . . . . 162)

Für Drahtseilbetrieb wird:

$$\mathbf{S}_1 = 2 \mathbf{P} \qquad \mathbf{S}_2 = \mathbf{P} \quad \dots \quad 163$$

Für Sanffeilbetrieb genügt:

$$S_1 = \frac{5}{3} P$$
  $S_2 = \frac{2}{3} P$  . . . . . . . . 164)

Die Wellen erhalten den Druck  $S_1 + S_2 = 2 S_0$ . Der hierburch entstehende Straftwerlust infolge Zapfenreibung ist genau so zu berechnen wie bei Reibungsrädern (§ 17).

Man erhält (vergl. (81. 150) S. 124):

$$\frac{p_1 + p_2}{P} = f_1 \frac{e^{fa} + 1}{e^{fa} - 1} \cdot \left(\frac{r_1}{R_1} + \frac{r_2}{R_2}\right) \quad . \quad . \quad . \quad 165)$$

Nufgabe 86. Durch einen Riemen find N=3 Pferdefräfte von einer Belle A auf eine Belle B zu übertragen bei i=1; also a=n=3,14.

Begeben:

$$\begin{array}{c} R_{_{1}} = R_{_{2}} = 36~cm \\ r_{_{1}} = r_{_{2}} = 2.5~cm \\ n_{_{1}} = n_{_{2}} = 80 \end{array}$$

Angenommen: f=0.28 ifür Leberriemen auf gußeisernen Scheiben) und Zapfenreibunges foeffizient:  $f_1=0.08$ .

Es follen bie Riemenipannungen berechnet werben.

Auflösung. Rach Gl. 19) S. 24 ift:

$$P = 71620 \cdot \frac{1}{36} \cdot \frac{3}{80} = \infty 75 \text{ kg}$$

Bur überwindung ber Zapfenreibung ift bei efa = 2,4 nach Gl. 165) erforberlich:

$$p_1 + p_2 = 75 \cdot 0.08 \cdot \frac{2.4 + 1}{2.4 - 1} \left( \frac{2.5}{36} + \frac{2.5}{36} \right) = \sim 2 \text{ kg}$$

Danach beträgt ber Befamtwiberftanb am Scheibenumfang:

$$P_1 = P + (p_1 + p_2) = 75 + 2 = 77 \text{ kg}$$

Rach Bl. 159) ift bann ber untere Grenzwert für die Spannung bes ruhenben Riemens:

$$S_0 = \frac{77}{2} \cdot \frac{2.4 + 1}{2.4 - 1} = 93.5 \text{ kg}$$

Die Minbeftspannungen bes gichenben und bes gezogenen Riemens ergeben fic nach ben Bleichungen 158) und 157) gu:

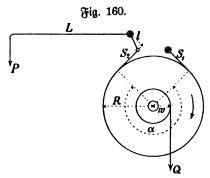
$$S_1 = 77 \cdot \frac{2.4}{2.4 - 1} = 132 \text{ kg}$$
  
 $S_2 = 77 \cdot \frac{1}{2.4 - 1} = 55 \text{ kg}$ 

§ 19.

## Die Bandbremsen.

An jeder Aufzugsmaschine (Winde, Kran usw.) muß eine Bremsvorrichtung angebracht sein, die dazu dient, die gehobene Last nach Ausrüdung des auf ber Kurbelwelle befindlichen Triebes langfam und mit gleichmäßiger Geschwindigkeit berabzulaffen. Dazu find befonders die Bandbremfen in Gebrauch.

Man fest auf die Trommelwelle (ober bei Winden für größere Laften auf die Borgelegewelle) eine außen glatt abgebrehte Scheibe, um welche ein bunnes schmiebeisernes Band gelegt wird. Wird biefes vermittelft einer Bebelvorrichtung mit seinen beiben Enden zusammen= gepreßt, so übt basselbe an bem um= spannten Umfang ber Scheibe Normal= preffungen aus. Infolge babon entftehen Reibungswiberstände, welche ber Drehung ber Scheibe entgegenwirken und bei ge= nügenber Größe bem Lastmoment bas Gleichgewicht halten.



Sind (Fig. 160) S, und S, die Spannungen in ben beiben Enben bes Bremsbanbes, fo ift die Summe ber Reibung swiderstände  $= S_1 - S_2$ .

Wenn also Gleichgewicht vorhanden sein soll, so muß sein:

$$(\mathbf{S}_1 - \mathbf{S}_2) \mathbf{R} = \mathbf{Q} \mathbf{w} \quad \dots \quad 166)$$

Lauenftein, Dechanit. 7. Muff.

Rach (81. 156) S. 127 ift nun:

$$S_{\bullet} = S_{\bullet} e^{i\alpha}$$

olglich:

$$S_1 - S_2 = S_2(e^{f\alpha} - 1)$$

ber nach Gl. 166):

$$S_2 (e^{fa} - 1) R = Qw \dots 167$$

In bezug auf ben Bintelhebel ift:

$$PL = S_{\bullet}l$$

ober:

$$P = S_2 \frac{l}{L}$$

Wird für S, ber Wert aus Gl. 167) eingeset, fo ergibt fich:

$$P = \frac{Qw}{R} \cdot \frac{l}{L} \cdot \frac{1}{e^{fa} - 1} \cdot \dots \cdot 168$$

P ift die Kraft des Arbeiters und fann zu etwa 30 kg angenommen werden Das Lastmoment Qw ist gegeben; den Halbmesser R der Bremsscheibe wähl man gewöhnlich etwas kleiner als den Halbmesser des auf derselben Wellsitzenden Zahnrades. Die Hebellänge 1 wird so klein, wie es praktisch möglic ist, ausgeführt (etwa 6 cm), so daß in Gl. 168) die Hebellänge L die einzig Unbekannte ist. Man erhält hierfür:

$$L = \frac{Qw}{P} \frac{1}{R} \frac{1}{e^{ta} - 1} \dots \dots 169$$

Der Reibungstoeffizient zwischen Band und Scheibe (Schmiebeisen und Gußeise kann angenommen werden zu:

Der Winkel bes umspannten Bogens ift etwa:

$$\alpha = \frac{3}{4} \cdot 2\pi = \frac{3}{2} \cdot 3.14 = 4.7$$

Für biefe Berte wirb bann:

$$\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}=2,33$$
; also:  $\dfrac{1}{\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}-1}=0,75$  ohne Schmierung  $\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}=1,6$ ; also:  $\dfrac{1}{\mathrm{e}^{\mathrm{f}a}-1}=1,67$  mit "

Mufgabe 87. Gegeben 3. B. Q w = 12 000 kgem; P = 30 kg; R = 1 = 6 cm;

$$\frac{1}{e^{fa}-1}=0,75$$

also nach Gl. 169):

$$L = \frac{12000 \cdot 6}{30 \cdot 25} \cdot 0.75 = 72 \text{ cm}$$

## Abschnitt III.

# Die Lehre von der Bewegung fester Körper mit Rücksicht auf ihre Ursachen (Dynamik fester Körper).

§ 20.

# Bewegung auf der schiefen Gbene.

Befindet sich ein Körper von der Masse m auf einer um den Winkel  $\alpha$  gegen die Wagerechte geneigten Ebene AC=1 (Fig. 161), so zerlegt sich das Gewicht desselben G=mg in die Seitenkräfte  $N\perp AC$  und  $P\parallel AC$ , von denen die erstere durch den Gegendruck der schiefen Ebene aufgehoben wird, während die letztere dem Körper ohne Berücksichtigung der Widerstände (Reibungen, Luftwiderstand) eine gleichsörmig beschleunigte Abwärtsbewegung erteilt. Die Beschleunigung ist nach Gl. 13)  $\mathfrak S.$  15:

$$p = \frac{P}{m}$$

Aus ber Uhnlichkeit ber Dreiede DES und ABC folgt:

$$\frac{SD}{SE} = \frac{BC}{AC}$$
 ober:  $\frac{P}{mg} = \frac{h}{l}$ 

baher:

$$P = mg \frac{h}{l}$$

Für die Beschleunigung ergibt sich dann:

$$\mathbf{p} = \mathbf{g} \, \frac{\mathbf{h}}{\mathbf{l}} \, \dots \, \dots \, \dots \, 170$$

Die Bl. 170) läßt fich auch schreiben:

$$p:g=h:l$$

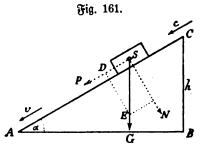
ober in Worten:

Die Beschleunigung auf ber ichiefen Gbene verhält sich zu ber Fallbeschleunigung wie die Höhe ber schiefen Gbene zu ihrer Länge.

Die rechtwinklig zu AC gerichtete Kraft N verrichtet die mechanische Arbeit Rull. Die während der Bewegung des Körpers von C nach A von der Kraft P verrichtete mechanische Arbeit ist:

$$\mathfrak{A} = Pl = mg - \frac{h}{l} l = mgh$$

Ebenso groß ist auch die mecha= nische Arbeit, welche von der Kraft



G = mg verrichtet wird, wenn der Körper die Höhe h von C nach B frei burchfallen würde.

Da nach § 5 S. 25 bie mechanische Arbeit gleich ber Zunahme an lebenbiger Kraft ift, so erhält man, wenn bie Geschwindigkeiten bes Körpers am Ansang und am Ende ber Bewegung (in den Punkten C und A) mit c und v bezeichnet werden:

$$-\frac{m v^2}{2} - \frac{m c^2}{2} = m g h$$

Daraus ergibt fich bie Größe ber Enbgeschwinbigfeit gu:

Ist die Anfangsgeschwindigkeit c = Rull, so wird:

$$\mathbf{v} = \sqrt{2g}\mathbf{h}$$
 . . . . . . . . . . . . 172)

Fiele ber Körper von C nach B frei herab, so würde er in B mit bers selben Endgeschwindigkeit v ankommen.

Aufgabe 88. Ein Eisenbahnwagen bewegt sich mit ber Anfangsgeschwindigleit Rull auf einer unter 1:80 geneigten Bahnstrede. Wie groß ist (ohne Berückschigung ber Wiberstände) bessen Beschleunigung p; wie groß der nach 30 sec. zurückgelegte Weg und wie groß die Geschwindigkeit v?

Auflösung, Rach Gl. 170) ift:

$$p = 9.81 \cdot \frac{1}{80} = 0.123$$

Rach (81. 12) S. 7 ift:

$$s = \frac{pt^2}{2} = 0.123 \cdot \frac{30^2}{2} = 55.35 \text{ m}$$

Der Endpunkt ber Bewegung liegt baber um:

$$h = \frac{55,17}{80} = 0,69 \text{ m}$$

tiefer als ber Anfangspunkt; folglich ift nach Gl. 172):

$$v = \sqrt{2.9,81.0,69} = 3,68 \text{ m}^*$$

\$ 21.

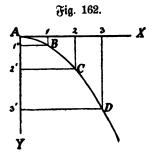
# Wurfbewegung.

Bird ein Körper von A aus in ber wag erechten Richtung AX (Fig. 162) mit ber Geschwindigkeit e geworfen, so würde er sich, wenn keine anderen Kräfte auf ihn einwirkten, nach dem Gesetz Erägheit mit unveränderter Geschwindigsteit in derselben Richtung weiter fortbewegen. Ift also:

$$A1 = 12 = 23 = \dots = c$$

<sup>\*)</sup> Bergl. Anhang Tabelle III b.

fo würde der Körper am Ende der ersten Sekunde im Punkte 1, am Ende der zweiten Sekunde im Punkte 2 usw. ankommen. Bermöge der Schwerzkraft wird aber der Körper gleichzeitig mit der Bezschleunigung g = 9,81 m senkrecht abwärts fallen, und zwar sind (für die Ansanzsgeschwindigkeit Rull) die durchfallenen Begeslängen nach Gl. 12) S. 7:



$$\mathbf{s} = \mathbf{g} \, \frac{\mathbf{t^2}}{2}$$

zu berechnen. Setzt man hierin für t ber Reihe nach die Werte 1, 2, 3 . . . soc. ein, so erhält man:

$$A1' = \frac{g}{2} \cdot 1$$

$$A2' = \frac{g}{2} \cdot 2^2 = \frac{g}{2} \cdot 4$$

$$A3' = \frac{g}{2} \cdot 3^2 = \frac{g}{2} \cdot 9$$

Zeichnet man aus ben in gleichen Zeiten wagerecht und senkrecht burchs laufenen Wegeslängen Parallelogramme, so geben die dem Punkte A gegenübersliegenden Echpunkte derselben die wirkliche Lage des Körpers nach Berlauf der betreffenden Zeiten an. Nach 1, 2, 3 . . . Sekunden wird daher der Körper sich in B, C, D . . . befinden. Legt man durch die Punkte A, B, C, D . . . eine Kurve, so ist diese die Bahn des geworfenen Körpers (die Wurflinie). Diese

Bahn ift eine Barabel, beren Scheitel in A liegt, und beren Achse bie Gerabe AY ist. Rach ber Parabel trümmt sich 3. B. auch ein mit einer gewissen Geschwindigkeit wagerecht aus einer Ausstußöffnung austretensber Wasserstrahl (siehe Fig. 198).

In ähnlicher Weise ergibt sich bie Wurflinie ABCD . . . (Fig. 163) eines in ber Richtung AX schräg auswärts geworfenen Körpers burch Zusammensehung zweier Bewegunsen, von benen bie eine in ber Richstung AX gleichförmig, die andere in ber lotrechten Richtung AY gleichsförmig beschleunigt ist.

A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH

Fig. 163.

X

Der Winkel a, den die Linie

AX mit ber Wagerechten bilbet, heißt ber Steigung swinkel (Erhöhungssober Elevationswinkel); die Höhe MN = h (M ist der Scheitel der Parabel) ist die Wurfweite.

Zerlegt man die Anfangsgeschwindigkeit c bes Körpers nach wagerechter und senkrechter Richtung, so ist:

bie Geschwindigfeit in wagerechter Richtung = c cos α

bie Geschwindigkeit in senkrechter Richtung =  $c \sin \alpha - g t$  (vergl. Gl. 9, S. 7).

Da lettere im höchsten Puntte M ber Bahn = Rull ift, so folgt baraus:

$$\mathbf{t} = \frac{\mathbf{c} \sin \alpha}{\mathbf{g}} \quad \dots \quad \dots \quad \dots \quad 173)$$

Um von M nach bem Punkte A, zu gelangen, braucht ber Körper biefelbe Zeit t; baher ergibt fich bie gesamte Wurfzeit zu:

$$T = \frac{2 \operatorname{csin} \alpha}{\mathbf{g}} \quad \dots \quad 174)$$

Die Burfmeite ift:

$$l = c \cos \alpha T = c \cos \alpha - \frac{2 c \sin \alpha}{g}$$
.

ober (ba  $2\sin\alpha\cos\alpha = \sin 2\alpha$ ):

Die in ber Zeit t erreichte Burfhohe ift (nach Gl. 8, S. 6):

$$h = c \sin \alpha t - \frac{g t^2}{2}$$

ober, wenn für t ber Wert aus Gl. 173) eingesett wirb:

Rach Gl. 175) ergibt sich bie größte Wurfweite für:

$$\sin 2\alpha = 1$$
 ober:  $\alpha = 45^{\circ}$ 

3u:

$$l_{max} = \frac{c^2}{g} \quad . \quad 177)$$

Bei zwei Steigungswinkeln, von benen ber eine ebensoviel über, wie ber andere unter 45° ift, wird bieselbe Burfweite erreicht.

Die obigen Gleichungen sind nur dann vollständig richtig, wenn die Bewegung im luftleeren Raume erfolgt. Durch den Ginfluß des Luftwiderstandes weicht bei größeren Geschwindigkeiten die wirkliche Wurklinie wesentlich von der parabolischenmetrischen Form ab.

Aufgabe 89. Wie groß ift bie Burfzeit, Burfweite und Burfhohe eines Gefchoffes bei einer Anfangsgeschwindigkeit c = 500 m und einem Steigungswinkel von 30°?

Auflösung.

Für 
$$\alpha = 30^{\circ}$$
 ift  $\sin \alpha = 0.5$ ;  $\sin 2 \alpha = 0.866$ 

Folglich nach Gl. 174):

$$T = \frac{2.500.05}{9.81} = 51 \text{ sec}$$

nach Gl. 175):

$$l = \frac{500^{3} \cdot 0,866}{9,81} = \sim 22\,000 \text{ m}$$

nach Bl. 176):

$$h = \frac{500^2 \cdot 0.5^2}{2 \cdot 9.81} = \infty 3200 \text{ m}$$

Bei a = 45° wurde bie größte Burfmeite nach Gl. 177) betragen:

$$l_{max} = \frac{500^2}{9,81} = \infty 25000 \text{ m}$$

§ 22.

## Gleichförmige Kreisbewegung (Bentripetalkraft).

Führt ein Körper eine gleichförmige Kreisbewegung aus, so ist die Abslenkung aus der geradlinigen Bewegung die Wirkung einer Kraft, der sogen. Zentripetalkraft, welche den Körper stets nach dem Mittelpunkte des Kreises (dem Zentrum) hinzieht.

Es sei (Fig. 164) A die augenblickliche Lage des Körpers und AB der von demselben in der unendlich kleinen Zeit t mit der Geschwindigkeit v durch=

laufene Kreisbogen. Vermöge ber Trägheit hat ber Körper bas Bestreben, sich von A aus in ber Richtung ber Tangente AT fortzubewegen, und würde ohne Vorshandensein ber Zentripetalkraft nach tsec nicht in B, sondern in E ankommen; sich also um das Maß BE von dem Mittelpunkte C des Kreises weiter entsernt haben.

Zieht man BD || AT, so ift AD = s ber Weg, welchen ber Körper in berselben Zeit t unter ber alleinigen Einwirfung ber Zentripetalfraft burchslaufen hätte.

Die gleichförmige Areisbewegung fann also auf= gefaßt werben als zusammengesett aus zwei Bewegungen, von benen die eine gleichförmig und in jedem Punkte

Fig. 164.

bes Kreises tangential gerichtet ist; bie andere (burch die Zentripetalkraft bewirkte) gleichförmig beschleunigt und nach dem Mittelpunkte des Kreises gerichtet ist.

Ist v die Geschwindigkeit der Kreisbewegung, so ist der Bogen AB = vt. Da aber t unendlich klein angenommen wurde, so kann man den Bogen AB mit der halben Sehne DB = 1 vertauschen und erhält dann:

Bezeichnet man die Beschleunigung, welche dem Körper von der Zentripetal= fraft erteilt wird, mit p, so ist nach Gl. 12) S. 7:

$$s = \frac{p t^2}{2}$$

Nach Fig. 164 ift:

$$BD^2 = BC^2 - CD^2$$

ober:

$$l^2 = r^2 - (r - s)^2 = 2 r s - s^2$$

Da s im Bergleich zu r sehr klein ift, so kann man genügend genau bafür seben:

$$l^2 = 2 r s$$

Berben für I und s die oben gefundenen Berte eingeset, fo ift:

$$\mathbf{v^2t^2} = 2\mathbf{r} \cdot \frac{\mathbf{pt^2}}{2}$$

woraus fich für die Zentripetalbefchleunigung p der Bert ergibt:

Für bie Bentripetalfraft C erhalt man banach bie Große:

Nach dem Geset der Gegenwirkung (§ 4 S. 17) hat die Zentripetalstraft eine Gegenkraft von gleicher Größe, aber entgegengesetzer Richtung, die vom Mittelpunkte C der Kreisdewegung in der Richtung des Halbmessers nach außen wirkt. Diese Kraft heißt die Zentrifugalkraft. Sie wirkt nicht auf den Körper selbst, da sich an diesem sonst Zentripetals und Zentristugalkraft im Gleichgewichte halten würden, und der Körper dann keine Kreissbewegung ausssühren könnte, sondern sich geradlinig fortbewegen müßte; sie wirft vielmehr auf den Drehpunkt C und sucht diesen aus seiner Lage zu bringen. Ist z. B. der sich kreissörmig dewegende Körper eine Kugel, welche mit dem Drehpunkte durch einen Faden verbunden ist, so äußert sich die Zentrissugalkraft in der Spannung des Fadens und wird durch den Faden auf den Drehpunkt C übertragen.

Dem Ausdrucke für die Zentripetalkraft läßt sich noch eine andere Form geben, indem man statt der Umfangsgeschwindigkeit die Winkelgeschwindig= keit einführt.

Unter ber Winkelgeschwindigkeit versteht man ben Winkel, um welchen sich bei ber Kreisbewegung ber Salbmeffer in einer Sekunde breht.

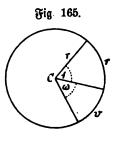
Rimmt man benjenigen Binkel, bessen gleich bem Halbmesser ift, als Winkeleinheit an, so ist nach Fig. 165:

$$\frac{\cancel{\cancel{\times}} \, 1}{360^{\circ}} = \frac{r}{2 \, r \, \pi}$$

ober:

$$\gtrsim 1 = \frac{360}{2.3.14..} = 57^{\circ} 17' 45'' . 180)$$

Ferner ift nach Fig. 165, wenn die Umfangs= geschwindigkeit (als Teil des Kreisbogens) mit v, die zu= gehörige Winkelgeschwindigkeit mit  $\omega$  bezeichnet wird:



$$\frac{\mathbf{v}}{\mathbf{r}} = \frac{\omega}{1}$$

ober:

ð. h.:

#### Bogen = Halbmeffer X Winkel.

Durch Ginsetzung bes Wertes für v in Gl. 179) erhält man bann für bie Zentripetalkraft:

$$\mathbf{C} = \mathbf{m} \, \mathbf{r} \, \boldsymbol{\omega}^2 \, \dots \, \dots \, 182)$$

Aufgabe 90. Das eine Enbe eines 3 m langen Fabens ist an einem festen Punkte C, bas andere Enbe an einer 4 kg schweren Augel befestigt. Wenn letterer eine Geschwindigkeit v = 8 m rechtwinklig zur Richtung des Fadens erteilt wird, wie groß ist die auf die Augel wirkende Zentripetalkraft?

Auflösung. Rach Gl. 179):

$$C = \frac{m v^2}{r} = \frac{G}{g} \frac{v^2}{r} = \frac{4}{9.81} \cdot \frac{8^2}{3} = 8.7 \text{ kg}$$

Aufgabe 91. Um wieviel muß in einer Gisenbahnkurve vom Halbmeffer r bie äußere Schiene gegen bie innere erhöht werben, bamit bie Raber eines Wagens, welcher sich mit ber Geschwindigkeit v in ber Aurve bewegt, nicht gegen die äußere Schiene gespreßt werben?

Auflösung. Es fei S (Fig. 166) ber Schwerpunkt bes Bagens. Die Mitteltraft R aus bem Bagengewichte G und ber Zentrifugalkraft C muß rechtwinklig gegen bie Gleisoberfläche stehen; baber ift nach ben Bezeichnungen ber Fig. 166:

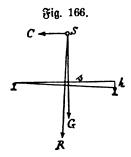
$$\frac{h}{s} = \frac{C}{G}$$
 ober:  $h = \frac{C}{G} s$ 

Cest man für C ben Wert aus (Ml. 179):

$$C = \frac{m v^2}{r} = \frac{G}{\rho} \cdot \frac{v^2}{r}$$

ein, so folgt:

$$h = \frac{G}{g} \cdot \frac{v^2}{r} \cdot \frac{s}{G} = \frac{s \cdot v^2}{gr}$$



Für g = ~ 10 und s = ~ 1,5 m wird bie erforberliche Uberhöhung:

$$h=0.15\,\frac{v^2}{r}$$

Aufgabe 92. Wie groß muß bie Reigung eines Reiters in einer treisformigen. Reitbahn von 5 m halbmeffer bei einer Geschwindigkeit v = 4 m fein ?

Auflosung. Ift a ber Wintel bes Reiters gegen bie Sentrechte, fo ift:

$$tg \alpha = \frac{C}{G} = \frac{v^2}{gr} = \frac{4^2}{9.81.5} = 0.326$$

$$\alpha = 0.18^{\circ}$$

alfo:

§ 23.

## Gerablinig schwingende Bewegung.

Gine gleichförmige Kreisbewegung kann auch angesehen werben als zusammengesetzt aus zwei nach ben Richtungen XX und YY (Fig. 167) rechtwinklig zu einander gerichteten Seitenbewegungen. Betrachtet man von diesen
nur die eine, z. B. die wagerechte Seitenbewegung, so wird der Körper die
gerablinige Strecke AB in derselben Zeit t durchlaufen, in welcher bei der kreisförmigen Bewegung der Halbkreis ADB mit der gleichförmigen Geschwindigkeit v durchlaufen wurde. Es ist daher nach Gl. 3) S. 5:

$$t = \frac{r\pi}{v}$$

Wird für v ber fich aus Gl. 179) S. 136 ergebenbe Wert:

$$v = \sqrt{\frac{C \, r}{m}}$$

\*) Bei ben babifchen Staatseifenbahnen beträgt bie Überhöhung:

$$h=rac{4\delta}{r}$$
 für Sauptbahnen (mit  $r=300-1000$  m.)

bezw. 
$$h=\frac{24}{r}$$
 für Rebenbahnen (mit  $r=180-700$  m.)

Diefen Berten entsprechen mittlere Buggefchwindigfeiten v, welche fich wie folgt ergeben:

für Hauptbahnen: 
$$h=0.15\cdot\frac{v^2}{r}=\frac{45}{r}$$
 
$$v=\sqrt{\frac{45}{0.15}}=\sim 17.3~\text{m}.$$
 für Rebenbahnen:  $h=0.15\cdot\frac{v^2}{r}=\frac{24}{r}$  
$$v=\sqrt{\frac{24}{0.15}}=\sim 12.6~\text{m}.$$

eingesett, fo folgt:

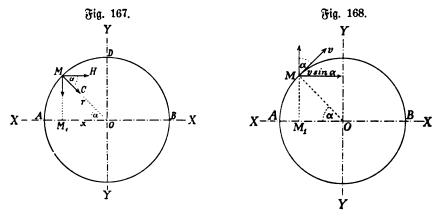
ober:

Ist nun M berjenige Punkt, in welchem sich der Körper bei der gleichsförmigen Kreisdewegung in einem bestimmten Zeitpunkte besindet, so wird er bei der wagerechten Seitenbewegung in demselben Zeitpunkte die Lage M, (senksrecht unter M) haben, und die in diesem Augenblick auf ihn einwirkende Kraft ist die wagerechte Seitenkraft H der die Kreisdewegung erzeugenden Zentripetals kraft C. Nach Fig. 167 ist:

$$H = C \cos \alpha = C \frac{x}{r} \dots \dots 184$$

Da in diesem Ausdrucke C und  ${\bf r}$  unveränderliche Größen sind, so folgt, daß die treibende Kraft proportional der Entsernung  ${\bf x}$  ist. Sie erreicht ihren größten Wert  ${\bf H}_{\rm max}=\pm {\bf C}$  für  ${\bf x}=\pm {\bf r}$ , also in den Punkten A und B; wird = Rull für  ${\bf x}=$  Rull, also im Punkte O. Für  ${\bf x}=1$  wird:

$$\mathbf{H}_{1} = \frac{\mathbf{C}}{\mathbf{r}} \quad \dots \quad \dots \quad 185)$$



Berlegt man (Fig. 168) im Punkte M bie Umfangsgeschwindigkeit v nach ben Richtungen XX und YY in ihre Seitengeschwindigkeiten, so ist v  $\sin \alpha$  (  $\parallel$  XX) diejenige Geschwindigkeit, welche der Körper bei seiner Seitenbewegung im Punkte M<sub>1</sub> besitzt. Diese Geschwindigkeit hat im Punkte A die Größe Rull, wird allmählich größer und erreicht ihren größten Wert v im Punkte O; nimmt dann wieder ab bis B, wo sie wiederum gleich Null ist. Darauf wird die Geschwindigkeit negativ, b. h. der Körper wird die umgekehrte Bewegung von B nach A ausssühren.

Solche gerablinig hin= und hergehende Bewegungen nennt man o szil= : lierende Bewegungen ober gerablinige Schwingungen; ber Punkt ift bas Schwingungszentrum; die Strecke OA = OB = r die Schwin = gungsweite ober Amplitube.

Wird ber sich aus Gl. 184) ergebende Wert:

$$\frac{\mathbf{C}}{\mathbf{r}} = \frac{\mathbf{H}}{\mathbf{x}}$$

in Gl. 183) eingeset, so folgt:

$$t = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{\frac{H}{x} \cdot \frac{1}{m}}{\frac{1}{m}}}} = \frac{\pi}{\sqrt{\frac{\frac{H}{m} \cdot \frac{1}{x}}{m}}}$$

 $\frac{H}{m}=\frac{\Re raft}{\Re affe}$  ist die Beschleunigung, welche dem Körper im Punkte  $\mathbf{M}_i$  von der treibenden Kraft erteilt wird. Bezeichnet man diese Beschleunigung mit p, so wird:

Für x = 1 ist:

$$t = \frac{\pi}{\sqrt{p_1}} \dots \dots 187$$

Darin bebeutet p<sub>1</sub> bie Schwingungsbeschleunigung in ber Entfernung 1 vom Schwingungszentrum.

§ 24.

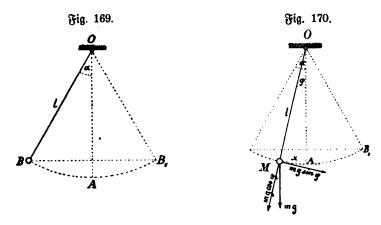
#### Das Pendel.

Unter einem phyfischen ober zusammengesetzen Benbel versteht man jeben schweren Körper, welcher um eine, nicht burch seinen Schwerpunkt gehende Achse drehdar ist. Unter einem mathematischen ober einfachen Benbel dagegen benkt man sich eine am oberen Ende festgehaltene gewichtslose Linie, an deren unterem Ende ein schwerer Bunkt befestigt ist. Annähernd kann ein feiner Faden mit unten angehängter kleiner Metallkugel als ein mathematisches Bendel betrachtet werden.

Wird ein solches Pendel (Fig. 169) aus seiner Gleichgewichtslage OA in die Lage OB gebracht und dann der Wirkung der Schwere überlassen, so wird dasselbe mit beschleunigter Bewegung in die Gleichgewichtslage OA zurückstehren; vermöge der erlangten Geschwindigkeit dort aber nicht in Ruhe bleiben, sondern mit verzögerter Bewegung sich auswärts weiter dis nach B, bewegen. Dort mit der Geschwindigkeit Rull angekommen, wird das Pendel zurückehren,

wieber über A nach B gelangen und in dieser Beise fortfahren, hin= und her= gehende Bewegungen um die Gleichgewichtslage OA auszuführen.

Man nennt bie Bewegung bes Penbels aus ber Lage OB in bie Lage OB, ober umgekehrt eine Schwingung; bie bazu erforberliche Zeit bie Schwingungszeit und ben Winkel a ben Ausschlagwinkel.



Zerlegt man in dem Augenblick, wo der Ausschlagwinkel  $= \varphi$  ift (Fig. 170), das Gewicht G der Kugel in zwei Seitenkräfte nach der Richtung MO und rechtwinklig dazu (also tangential), so wird erstere durch den Widerstand der seiten Drehachse O aufgehoben, während die letztere die allein treibende Kraft sür die Kugel bildet. Diese Kraft hat die Größe:

$$K = G \sin \varphi = m g \sin \varphi$$

Nach Kig. 170 ist:

$$\sin \varphi = \frac{x}{1}$$

also auch:

$$K = mg \frac{x}{l} = \frac{mg}{l}x$$

Die treibende Kraft ist also proportional ber wagerechten Entfernung x von ber Gleichgewichtslage OA.

Die Tangentialbeschleunigung wird nach ber letten Gleichung:

$$p = \frac{K}{m} = \frac{g}{l} x$$

welche für x = 1 ben Wert annimmt:

$$p_1 = \frac{g}{l} \dots \dots 188$$

Für kleine Ausschlagwinkel kann ftatt bes von ber Rugel in Wirklichkeit burchlaufenen Bogens MA genügend genau bie Grundriflange x bes Bogens

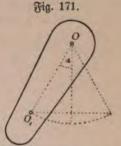
Danach verhalten sich die Schwingungszeiten zweier Benbel wie bie Quabratwurzeln aus ihren Längen; ober: die Benbel- längen verhalten fich wie die Quadrate der Schwingungszeiten.

Sest man in Gl. 189) t = 1, fo erhält man die Länge bes Sekundenpendels:

Die Gl. 189) kann ferner benut werben, um die Größe der Fallbeichleunigung für verschiedene Bunkte der Erdoberfläche zu berechnen, wenn bei gegebener Bendellänge t die Schwingungszeit t unmittelbar beobachtet wurde. Es ift bann:

Da bas phyfische Bendel (Fig. 171) als schwerer Körper eine Gruppe von unendlich vielen unveränderlich miteinander verbundenen Massenpunkten bildet, so ift dasselbe anzusehen als bestehend aus unendlich vielen einfachen

Pendeln von ungleicher Länge. Die der Drehachse O näher liegenden Punkte haben das Bestreben, schneller zu schwingen als die entsernteren. Da aber sämtliche Punkte vermöge ihres Zusammenhanges gleichzeitig schwingen müssen, so werden die näher liegenden durch die entsernteren in ihrer Bewegung verzögert; während umgesehrt die entsernteren durch die näher liegenden in ihrer Bewegung beschleunigt werden. Es muß daher zwischen ihnen irgend einen Punkt O, geben, welcher weder eine Beschleunigung noch eine Berzögerung erfährt, und welcher gerade so schwingt, als ob er der einzige schwere Punkt



des Pendels ware, also genau so wie ein mathematisches Pendel von der Länge OO,.

Man nennt ben Bunft O, ben Schwingungsmittelpunft; bie Lange OO, die Schwingungslange bes phyfifchen Benbels.

Der Schwingungsmittelpunkt hat die wichtige Eigenschaft, daß er mit dem Drehpunkte vertauscht werden kann, ohne daß dadurch die Schwingungszeit des Bendels sich ändert. Man kann diese Eigenschaft dazu benuten, die Länge OO, auf dem Wege des Bersuches zu bestimmen, indem man bei einem Bendel mit einer festen und einer verstellbaren Drehachse die letztere so lange verschiebt, dis das an dieser Achse aufgehängte Bendel in einer bestimmten Zeit die nämliche Anzahl Schwingungen macht, als wenn es um die seste Achse schwingt. Ein so eingerichtetes Bendel wird Umkehrungspendel (Reversionspendel) genannt.

Die Schwingungslänge des physischen Pendels kann auch annähernd das burch gefunden werden, daß man die Schwingungszeit t desselben beobachtet und die Länge des mathematischen Pendels von der gleichen Schwingungszeit nach (81. 189) berechnet. Es ist dann: geset werben, und sind alsbann die Entwickelungen bes § 23 ohne weiteres auf ben vorliegenden Fall anzuwenden.

Durch Ginfetzung bes in Gl. 188) gefundenen Bertes von p, in die Gl. 187) ergibt fich banach für kleine Ausschlagminkel die Schwingungszeit bes Benbels annähernd zu:\*)

$$t = \pi \sqrt{\frac{1}{g}} \quad \dots \quad 189)$$

worin I die Benbellänge vom Aufhängepunkte bes Fabens bis zum Schwerspunkt ber Augel bezeichnet.

Es darf unter der Annahme kleiner Ausschlagwinkel (bis etwa 5°) nach Gl. 189) die Schwingungszeit eines Pendels als unabhängig vom Ausschlagwinkel angenommen werden. Danach wird z. B. ein Pendel bei einem Ausschlagwinkel von 2° in einer bestimmten Zeit ebensoviele Schwingungen machen als bei einem Ausschlagwinkel von 4°. Man findet baher auf dem Wege des Versuches die Schwingungszeit t eines Pendels, weun man bei kleinem Ausschlagwinkel die Anzahl n der Schwingungen während einer längeren Zeit T beobachtet, zu:

$$t = \frac{T}{n}$$

Wenn 3. B. ein Benbel in 5 min. 450 Schwingungen macht, fo ift bie Dauer einer Schwingung:

$$t = \frac{5.60}{450} = \frac{2}{3}$$
 sec.

Aus Gl. 189) folgt, daß die Schwingungszeit des Benbels unabhängig ift vom Gewichte ber Augel. Zwei gleich lange Penbel, z. B. bas eine mit Bleifugel, das andere mit Holzfugel, machen in gleichen Zeiten bie gleiche Anzahl von Schwingungen.

Für zwei Benbel, bas eine von ber Länge l, bas anbere von ber Länge l, finb nach Gl. 189) bie Schwingungszeiten

für das erste Pendel: 
$$t_1=\pi\,\sqrt{rac{l_1}{g}}$$

Durch Divifion beider Ausbrude ergibt fich:

$$\mathbf{t}_{_{\mathbf{l}}}:\mathbf{t}_{_{\mathbf{2}}}=\sqrt{\mathbf{l}_{_{\mathbf{l}}}}:\sqrt{\mathbf{l}_{_{\mathbf{2}}}}$$
 ober:  $\mathbf{l}_{_{\mathbf{l}}}:\mathbf{l}_{_{\mathbf{2}}}=\mathbf{t}_{_{\mathbf{l}}}^{\;\mathbf{2}}:\mathbf{t}_{_{\mathbf{2}}}^{\;\mathbf{2}}$  . . . . 190)

\*) Die genaue Formel bei bem Ausschlagwinkel q ift:

$$t = \pi \sqrt{\frac{1}{g}} \left[ 1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 \sin^2 \frac{\varphi}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3}{2 \cdot 4}\right)^2 \sin^4 \frac{\varphi}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{2 \cdot 4 \cdot 6}\right)^2 \sin^6 \frac{\varphi}{2} + \dots \right]$$

Danach verhalten sich die Schwingungszeiten zweier Bendel wie die Quadratwurzeln aus ihren Längen; oder: die Bendel-Tängen verhalten sich wie die Quadrate der Schwingungszeiten.

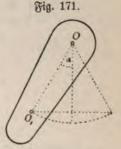
Sest man in Gl. 189) t = 1, fo erhält man die Länge bes Sefundenpenbels:

$$l_s = \frac{g}{\pi^2} = \frac{9.81}{3.14^2} = 0.994 \text{ m} \dots 191$$

Die Gl. 189) fann ferner benutt werden, um die Größe der Fall= beichleunigung für verschiedene Buntte der Erdoberfläche zu berechnen, wenn bei gegebener Bendellänge i die Schwingungszeit t unmittelbar beobachtet wurde. Es ift bann:

Da das phyfische Pendel (Fig. 171) als schwerer Körper eine Gruppe von unendlich vielen unveränderlich miteinander verbundenen Massenpunkten bildet, so ist dasselbe anzusehen als bestehend aus unendlich vielen einfachen

Pendeln von ungleicher Länge. Die der Drehachse O näher liegenden Punkte haben das Bestreben, schneller zu schwingen als die entsernteren. Da aber sämtliche Punkte vermöge ihres Zusammenhanges gleichzeitig schwingen müssen, so werden die näher liegenden durch die entfernteren in ihrer Bewegung verzögert; während umgekehrt die entsernteren durch die näher liegenden in ihrer Bewegung beschleunigt werden. Es muß daher zwischen ihnen irgend einen Punkt O, geben, welcher weder eine Beschleunigung noch eine Berzögerung erfährt, und welcher gerade so schwingt, als ob er der einzige schwere Punkt



des Bendels wäre, also genau so wie ein mathematisches Bendel von ber Länge OO.

Man nennt den Bunft O, den Schwingungsmittelpunkt; die Länge OO, die Schwingungslänge des physischen Bendels.

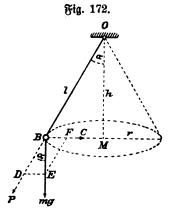
Der Schwingungsmittelpunkt hat die wichtige Eigenschaft, daß er mit dem Drehpunkte vertauscht werden kann, ohne daß dadurch die Schwingungszeit des Pendels sich ändert. Man kann diese Eigenschaft dazu benutzen, die Länge OO, auf dem Wege des Versuches zu bestimmen, indem man bei einem Pendel mit einer festen und einer verstellbaren Drehachse die letztere so lange verschiebt, dis das an dieser Achse aufgehängte Pendel in einer bestimmten Zeit die nämliche Anzahl Schwingungen macht, als wenn es um die seste Achse schwingt. Ein so eingerichtetes Pendel wird Umkehrungspendel (Reversionspendel) genannt.

Die Schwingungslänge des physischen Pendels kann auch annähernd das burch gefunden werden, daß man die Schwingungszeit t besselben beobachtet und die Länge des mathematischen Pendels von der gleichen Schwingungszeit nach Gl. 189) berechnet. Es ift dann:

$$00_1 = l = \frac{g t^2}{\pi^2} \dots 193$$

Läßt man ein einsaches Penbel nicht in der senkrechten Gbene schwingen, sondern erteilt demselben, nachdem es aus der Gleichgewichtslage in die Lage OB (Fig. 172) gebracht ist, rechtwinklig zu der Gbene BOM (etwa durch Stoß) eine solche Geschwindigkeit v, daß die Rugel eine wagerechte Kreislinie vom Haldmesser gleichförmig durchläuft, der Faden also eine Regelsläche beschreidt, so nennt man ein solches Pendel ein Zentrifugal= oder Kegel= pendel.

Die auf die Kugel von der Masse m wirkende Schwerkraft mg zerlegt sich in die Seitenkräfte P=BD und C=BF (=DE). Erstere erscheint



als Spannung bes Fabens und wird burch ben Wiberstand bes Aufhängepunktes O aufgehoben; während C biejenige Kraft ist, welche die Kugel zu der Kreisdewegung zwingt, also stets durch ben Mittelpunkt M der Kreislinie hindurchgehen und nach GI. 179) S. 136 die Größe haben muß:

$$C = \frac{m v^2}{r}$$

Aus ber Ahnlichseit ber Dreiede BDE und OBM folgt:

$$DE:BE=BM:OM$$

ober:

$$\frac{m v^2}{r} : mg = r : h$$

Daraus ergibt fich bie Geschwindigfeit:

$$\mathbf{v} = \mathbf{r} \sqrt{\frac{\mathbf{g}}{\mathbf{h}}} \quad \dots \quad 194)$$

Die Beit eines Umlaufs ift:

$$t = \frac{2r\pi}{r}$$

ober, wenn für v ber Wert aus Gleichung 194) eingeset wird:

$$t = 2\pi \sqrt{\frac{h}{g}} \dots \dots 195$$

Für die Spannung P des Fabens erhält man:

$$P = \sqrt{(mg)^2 + (\frac{mv^2}{r})^2} = mg\sqrt{1 + (\frac{v^2}{rg})^2}$$
 . . 196)

Nach ben Gleichungen 194) und 195) sind die Größen v und t unabhängig vom Gewichte der Kugel, dagegen abhängig von h; je kleiner h wird, besto größer wird die Geschwindigkeit v und besto kleiner die Umlaufszeit t. Für  $h=\Re u$ ll wird  $v=\infty$  und  $t=\Re u$ ll; d. h. die von dem Faden besichriebene Kegelstäche kann niemals in eine Gbene übergehen.

Für kleine Ausschlagwinkel a kann man genügend genau h mit ber Kabenlänge I vertauschen und erhält dann statt Gl. 195):

$$t=2\pi\sqrt{\frac{l}{g}}$$

In diesem Falle ist also die Umlaufszeit des Kegelpendels doppelt so groß als die Schwingungszeit eines einfachen, in einer senkrechten Ebene schwingenden Bendels von gleicher Länge.

Aufgabe 93. Wie groß ift bie Schwingungszeit eines Benbels von 80 cm gange ? (g = 9,81 m.)

Muflofung. Rach (Bl. 189) S. 142 ift:

$$t = \pi \sqrt{\frac{0.8}{9.81}} = 0.9 \text{ sec.}$$

Aufgabe 94. Gin Benbel von 1,5 m Lange macht an einem bestimmten Orte in 5 min. 244 Schwingungen. Wie groß ift die Fallbeschleunigung g an biefem Orte?

Auflofung. Die Beit einer Schwin,jung ift:

$$t = \frac{5.60}{214} = 1.23 \text{ sec.}$$

Folglich nach Gl. 192) S. 143:

$$g = \frac{1.5 \cdot 3.14^2}{1.23^2} = 9.79 \text{ m}$$

Mufgabe 95. Wie groß ift bie Schwingungelange eines phyfifchen Benbels, beffen Schwingungszeit u,5 sec. beträgt?

Muflösung. Rach (81, 193) 3. 144 ift:

$$1 = \frac{9.81 \cdot 0.5^2}{3.14^2} = 0.248 \text{ m}$$

Aufgabe 96. Bei einem Regelpendel (Fig. 172) fei h = 4 m; r = 2 m; bas Gewicht ber Ru,el G = mg = 8 kg. Es follen bie Größen v, t, P berechnet werben.

Auflösung. Nach Gl. 194) ift:

$$v = 2\sqrt{\frac{9,81}{4}} = 3,132 \text{ m}$$

Rach (31. 195) ift:

$$t = 2.3,14 \sqrt{\frac{4}{9,81}} = 4 \text{ sec.}$$

Rach (81. 196) ift:

$$P = 8\sqrt{1 + \left(\frac{0.13.8}{2.19.81}\right)^2} = 8.94 \text{ kg}$$

Lauenitein, Dechanit. 7. Muft.

#### § 25.

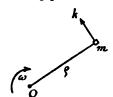
#### Trägheitsmoment.

Bei einem Körper, welcher eine fortichreitende Bewegung ausführt, haben die sämtlichen Bunkte stets gleiche Geschwindigkeiten. Führt der Körper dagegen eine Drehbewegung um eine mit ihm fest verbundene Achse O aus, so sind die Geschwindigkeiten seiner einzelnen Punkte abhängig von deren Entefernung von der Drehachse.

Der sich brehende Körper würde nach dem Gesetze der Trägheit seine Bewegung unverändert fortsetzen; es ist daher ein der Drehrichtung entgegenswirkendes Kraftmoment erforderlich, welches während einer gewissen Zeit t wirksam sein muß, um den Körper zur Ruhe zu bringen. Unter dem Ginstusse bieses Momentes führt der Körper während der Zeit t eine gleichförmig verzögerte Bewegung aus.

Wird die Geschwindigkeit ber Drehbewegung (bie Winkelgeschwindigkeit)

mit ω bezeichnet, so hat zu Anfang der Zeit t ein in der Entfernung e von der Drehachse befindliches Wassenteilchen (Fig. 173) nach Gl. 181) S. 137 die Geschwindigkeit:



Fia. 173.

$$\mathbf{v} = \boldsymbol{\varrho} \, \boldsymbol{\omega}$$

Die Berzögerung besselben während ber Zeit t ift baher nach Gl. 9) S. 7:

$$p = \frac{\varrho \omega}{t}$$

Folglich nach Gl. 13) S. 15 die auf das Massenteilchen wirkende verzögernde Kraft:

$$k = -\frac{m \varrho \omega}{t}$$

Das statische Moment dieser Kraft in bezug auf die Achse O (Fig. 173) ift:

$$k \varrho = \frac{m \varrho^2 \omega}{t}$$

Ebensogroß würbe das statische Moment einer Kraft k, sein müffen, welche, am Hebelarme 1 wirfend, dem Massenteilchen die gleiche Berzögerung erteilen würde als die Kraft k am Hebelarme o; daher:

$$k_1 = \frac{m \varrho^2 \omega}{t}$$

Da bieselbe Betrachtung für alle übrigen Massenteilchen bes Körpers gilt, so gibt bie Summe:

$$K_1 = \Sigma \left( \frac{m \varrho^2 \omega}{t} \right)$$

ober, da  $-\frac{\omega}{\mathbf{t}}$  als gemeinsame unveränderliche Größe vor das Summenzeichen gesett werden kann:

$$K_1 = \frac{\omega}{t} \Sigma (m \varrho^2)$$

bie Größe berjenigen Kraft an, welche, am Hebelarme 1 wirkenb, ben fich mit ber Winkelgeschwindigkeit ω brehenden Körper in ber Zeit t zur Ruhe bringen würde.

Die Größe  $\frac{\omega}{t}$  in der letten Gleichung ist die Berzögerung der in der Entfernung 1 von der Drehachse befindlichen Massenteilchen. Es gibt daher die Summe  $\mathbf{Z}(\mathbf{m}\,\varrho^2)$  die Größe einer Masse an, welche, wenn sie zu einem dünnen Ringe mit dem Halbmesser 1 verdichtet wäre, dieselbe verzögernde Kraft  $\mathbf{K}_1$  ersfordern würde, um ihre Bewegung in der Zeit  $\mathbf{t}$  zu vernichten als die Masse des Körpers selbst.

Der Ausbruck D(mog), b. i. bie Summe aller Massenteilchen, multipliziert mit bem Quabrate ihrer Abstände von der Drehsachse, wird das Trägheitsmoment des Körpers in bezug auf die Drehachse genannt und allgemein mit J bezeichnet; also:

Nach ber obigen Herleitung könnte man das Trägheitsmoment erklären als bie auf ben Hebelarm 1 bezogene Masse bes Körpers, obgleich das Trägheitsmoment in Wirklichkeit keine Masse ist und nur als Bezeichnung für ben Ausbruck  $\Sigma$  (m  $\varrho^2$ ) eingeführt wird.

Haben sämtliche Massenteilchen bes Körpers die gleiche Entfernung von der Drehachse, so kann man in Gl. 197) die Größe  $\varrho^2$  vor das Summenszeichen setzen und erhält:

$$J = \varrho^2 \Sigma(m)$$

ober, wenn  $\Sigma(\mathfrak{m})$  als ganze Masse des Körpers mit  $\mu$  bezeichnet wird:

Das Trägheitsmoment eines Körpers kann banach ausgebrückt werden burch bas Trägheitsmoment eines Kinges oder Hohlzylinders von sehr kleiner Wandstärke, dessen Mittelpunkt die Drehachse des Körpers bilbet, dessen Halbmesser  $\varrho$  und dessen Masse  $\mu$  ist.

Man nennt  $\mu$  die auf den Halb messer obezogene Masse bes Körpers. Da für einen bestimmten Körper und für eine bestimmte Drehachse das Trägsheitsmoment J eine unveränderliche Größe ist, so fällt nach Gl. 198)  $\mu$  um so größer aus, je kleiner  $\varrho$  wird, und umgekehrt. Derjenige Wert von  $\varrho$ , bei welchem die gedachte Masse  $\mu$  gleich der wirklichen Masse des Körpers ist, heißt der Trägheitshalb messer.

Der Begriff bes Trägheitsmomentes läßt fich auch auf Flächen ausdehnen, indem man die Fläche als gleichförmig mit Masse verschen ansieht, also als eine unendlich dünne Platte auffaßt. Setzt man daher in Gl. 197) statt ber

Massenteilchen m die diesen proportionalen Flächenteilchen f, und bezeichnet man den Abstand jedes einzelnen Flächenteilchens von der Achse mit y, so erhält man als Trägheitsmoment einer Fläche den Ausdruck:

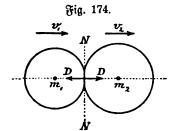
b. h.: Das Trägheitsmoment einer Fläche in bezug auf eine bestimmte Achse ist gleich ber Summe aller Flächenteilchen, multipliziert mit bem Quabrate ihrer Abstände von biefer Achse.

Die Trägheitsmomente ber wichtigsten Querschnittsflächen find in bes Berfasser "Festigkeitslehre" aufgeführt.\*)

§ 26.

### Stoß der Körper.

Wenn ein bewegter Körper mit einem anbern bewegten ober ruhenden Körper zusammentrifft, so entsteht ein Stoß. Bewegen sich die Schwerpunkte der als gleichartig (homogen) vorausgesetzten Körper vor dem Stoße in einer geraden Linie, welche rechtwinklig auf der Berührungsfläche NN steht (Fig. 174) und durch den Schwerpunkt dieser Berührungsfläche hindurchgeht, so heißt der Stoß



gerade und zentral im Gegensate zu bem schiefen und bem erzentrischen Stoße.

Bei dem geraden, zentralen Stoße treten nur Änderungen in der fortschreitenden Bewegung der Körper auf, und letztere bewegen sich nach dem Stoß in derselben Geraden wie vor dem Stoße. Dagegen hat der schiefe Stoß neben Geschwindigkeitsänderungen auch Richtungsveränderungen; der erzentrische Stoß noch Drehbewegung zur Folge.

Wir beschränken uns hier auf die Besprechung des zentralen Stoßes und zwar für vollkommen unelastische und für vollkommen elastische Körper. Wenn es auch streng genommen in der Natur solche Körper nicht gibt, so kommen doch Körper vor, welche sehr elastisch (Elsenbein) oder sehr unelastisch (feuchter Ton) sind.

#### 1. Gerader, zentraler Stoß vollkommen unelastischer Körper.

Es seien  $\mathbf{m_1}$  und  $\mathbf{m_2}$  die Massen zweier Körper, welche sich mit den Geschwindigkeiten  $\mathbf{v_1}$  und  $\mathbf{v_2}$  in derselben Geraden und in derselben Richtung bewegen. Ist die Geschwindigkeit  $\mathbf{v_2}$  der vorangehenden Masse  $\mathbf{m_2}$  kleiner als die Geschwindigkeit  $\mathbf{v_1}$  der ihr folgenden Masse  $\mathbf{m_1}$ , so werden beide Körper in

<sup>\*)</sup> Siebe: Lauenftein, Festigkeitelebre. 9. Aufl. § 5. S. 18.

**trgend einem** Zeitpunkte zusammenstoßen. Daburch entstehen an der Berührungsfläche die einander gleichen, aber entgegengeseten Druckkräfte D (Fig. 174), burch welche die Geschwindigkeit der Masse  $\mathbf{m}_1$  verkleinert, die der Masse  $\mathbf{m}_2$  aber vergrößert wird, dis beide Massen sich mit der gleichen Geschwindigkeit u fortbewegen. Die während des Stoßes erfolgende Geschwindigkeitsabnahme der Masse  $\mathbf{m}_1$  ist daher  $\mathbf{m}_2$   $\mathbf{m}_3$  die Geschwindigkeitszunahme der Masse  $\mathbf{m}_2$  ist  $\mathbf{m}_2$ .

Bezeichnet man die Zeitbauer des Stoßes mit t, so sind  $\frac{\mathbf{v}_1 - \mathbf{u}}{\mathbf{t}}$  und  $\frac{\mathbf{u} - \mathbf{v}_2}{\mathbf{t}}$  die durch die Kräfte D und in der Richtung derselben erzeugten Besschleunigungen der Massen  $\mathbf{m}_1$  bezw.  $\mathbf{m}_2$ .

Da fich nun nach § 4 S. 14 bie Massen umgekehrt verhalten wie bie Beschleunigungen, welche gleiche Kräfte ihnen erteilen, so ift:

$$\mathbf{m_1}:\mathbf{m_2}=\frac{\mathbf{u}-\mathbf{v_2}}{\mathbf{t}}:\frac{\mathbf{v_1}-\mathbf{u}}{\mathbf{t}}$$

ober:

$$m_1 (v_1 - u) = m_0 (u - v_0)$$

Daraus ergibt sich für bie Geschwindigkeit u nach bem Stoße:

$$\mathbf{u} = \frac{\mathbf{m}_1 \, \mathbf{v}_1 + \mathbf{m}_2 \, \mathbf{v}_2}{\mathbf{m}_1 + \mathbf{m}_2} \quad \dots \quad 200$$

Bewegen sich die Körper nicht hintereinander her, sondern gegen = einander, so ändert v2 fein Borzeichen, und man erhält dann:

Die vor dem Stofe vorhandene gesamte Arbeitsgröße (die lebendige Kraft ber beiben Massen) ist:

$$\mathfrak{A} = \frac{\mathbf{m}_1 \mathbf{v}_1^2}{2} + \frac{\mathbf{m}_2 \mathbf{v}_2^2}{2} \dots \dots \dots 202$$

Die Arbeitsgröße nach bem Stoße, wo beibe Massen sich mit ber gemeinsschaftlichen Geschwindigkeit u fortbewegen, ift:

$$\mathfrak{A}_{\scriptscriptstyle 1} = \frac{\mathtt{m}_{\scriptscriptstyle 1} + \mathtt{m}_{\scriptscriptstyle 2}}{2}$$
 .  $\mathtt{u}^{\scriptscriptstyle 2}$ 

ober, wenn für u ber Wert aus ben Gleichungen 200) bezw. 201) eingesett wirb:

$$\mathfrak{A}_{1} = \frac{(\mathbf{m}_{1} \, \mathbf{v}_{1} \pm \mathbf{m}_{2} \, \mathbf{v}_{2})^{2}}{2 \, (\mathbf{m}_{1} + \mathbf{m}_{2})} \dots \dots \dots 203$$

Der Unterschied  $\mathfrak{A}_2=\mathfrak{A}-\mathfrak{A}_1$  bezeichnet diejenige Arbeitsgröße, welche für die fortschreitende Bewegung verloren geht und aufgewandt wird zur Bu-

sammenbrückung (Deformation) ber Körper. Durch Subtraktion ber Gleichungen 202) und 203) ergibt sich:

$$\mathfrak{A}_{2} = \frac{1}{2} \frac{m_{1} m_{2}}{m_{1} + m_{2}} (v_{1} \mp v_{2})^{2} \dots \dots 204$$

Die oberen Zeichen in ben Gleichungen 203) und 204) gelten für bie gleiche, bie unteren Zeichen für bie entgegengesete Bewegungerichtung ber Körper.

Ift die Masse  $m_2$  vor dem Stoße in Ruhe, also  $v_2=\Re$ ull, und bezeichnet man die Geschwindigkeit der stoßenden Masse dann mit v, so ergeben sich aus den Gleichungen 200) bis 204) die folgenden:

Geschwindigkeit nach bem Stoße:

$$\mathbf{u} = \frac{\mathbf{m}_1}{\mathbf{m}_1 + \mathbf{m}_2} \mathbf{v} \cdot \dots \cdot 205$$

Gesamtarbeit vor bem Stofe:

Bewegungsarbeit nach bem Stofe:

$$\mathfrak{A}_{1} = \frac{m_{1}^{2}v^{2}}{2(m_{1} + m_{2})} = \frac{m_{1}v^{2}}{2} \left(\frac{1}{1 + \frac{m_{2}}{m_{1}}}\right) \cdot \cdot \cdot 207$$

Formanderungsarbeit:

$$\mathfrak{A}_{2} = \frac{m_{1} m_{2} v^{2}}{2 (m_{1} + m_{2})} = \frac{m_{1} v^{2}}{2} \left( \frac{1}{1 + \frac{m_{1}}{m_{2}}} \right) \cdot \cdot \cdot 208$$

In allen Fällen, wo ber Stoß zur Bewegungserzeugung benutt wird, wie 3. B. beim Einrammen von Pfählen, beim Einschlagen eines Nagels ober Reiles usw., ist  $\mathfrak{A}_1$  nütliche Arbeit, die nach Gl. 207) um so größer ausfällt, je kleiner das Berhältnis  $\frac{m_2}{m_1}$  ist; b. h. je kleiner die gestoßene Masse werhältnis zur stoßenden ist. Es ist hier also vorteilhaft, die stoßende Masse möglichst groß, die gestoßene Masse möglichst groß, die gestoßene Masse

Umgekehrt gibt es Fälle, bei benen die Formanberungsarbeit als nütliche Arbeit erscheint, wie 3. B. beim Schmieden; man wird dann, um diese mögslichst groß zu erhalten, nach Gl. 208) die stoßende Masse (ben Hammer) klein, die gestoßene Masse (ben Amboß) groß wählen müssen.

#### 2. Gerader, gentraler Stoß vollkommen elaftifcher körper.

Der Stoß elastischer Körper erfolgt in zwei Zeitabschnitten. In dem ersten Abschnitt findet eine Zusammendrückung statt, wie bei dem Stoße unselastischer Körper; in dem zweiten Zeitabschnitt nehmen die Körper vermöge ihrer Elastizität ihre ursprüngliche Form wieder an.

Ist u die am Ende der ersten Stoßdauer ersangte gemeinschaftliche Gesschwindigkeit der Massen  $\mathbf{m}_1$  und  $\mathbf{m}_2$ , die sich mit den Geschwindigkeiten  $\mathbf{v}_1$  und  $\mathbf{v}_2$  hintereinander her bewegen, so ist  $(\mathbf{v}_1 - \mathbf{u})$  die Geschwindigkeitssabnahme der hinteren Masse  $\mathbf{m}_1$  und  $(\mathbf{u} - \mathbf{v}_2)$  die Geschwindigkeitszunahme der vorderen Masse  $\mathbf{m}_2$  während der ersten Stoßdauer. Es ergibt sich deshalb wie dei dem unelastischen Stoße (Gs. 200):

$$u = \frac{m_1 v_1 + m_2 v_2}{m_1 + m_2}$$

In dem Augenblicke, wo die erste Stoßdauer ihr Ende erreicht hat, ift die größte Zusammendrückung der Massen erfolgt, und es beginnen dann die zusammengedrückten Teile wieder in ihre ursprüngliche Lage zurückzukehren. Dabei verliert die Masse  $\mathbf{m}_1$  nochmals die Geschwindigkeit  $(\mathbf{v}_1 - \mathbf{u})$ , während die Geschwindigkeitszunahme der Masse  $\mathbf{m}_2$  wieder wie in der ersten Stoßdauer  $(\mathbf{u} - \mathbf{v}_2)$  beträgt. Der ganze Geschwindigkeitszuruchs der Masse  $\mathbf{m}_1$  ist dasnach  $\mathbf{m}_2$   $\mathbf{m}_3$  der gesamte Geschwindigkeitszuwachs der Masse  $\mathbf{m}_2$  ist  $\mathbf{m}_3$   $\mathbf{m}_3$  der  $\mathbf{m}_3$ .

Bezeichnet man bie Geschwindigkeiten ber Massen m, und m, am Enbe bes Stoges mit c, und c,, so ist banach:

$$c_1 = v_1 - 2 (v_1 - u) = 2 u - v_1$$
  
 $c_2 = v_2 + 2 (u - v_2) = 2 u - v_2$ 

ober, wenn für u ber obige Wert eingesett wird:

$$c_{1} = \frac{2 m_{2} v_{2} + v_{1} (m_{1} - m_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$

$$c_{2} = \frac{2 m_{1} v_{1} - v_{2} (m_{1} - m_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$

$$c_{3} = \frac{2 m_{2} v_{3} + v_{1} (m_{2} - m_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$

Bewegen sich die Körper vor dem Stoße nach entgegengeseten Richtungen, so ift in die Gleichungen 209) — v, für v, einzuschen.

Für m, = m, folgt aus ben Gleichungen 209):

$$c_1 = v_2$$
 und  $c_2 = v_1$ 

b. h. gleiche Massen vertauschen durch den Stoß ihre Geschwindigsteiten. Bewegten sich die Körper vor dem Stoße in derselben Richtung, so behalten sie auch nach dem Stoße diese Richtung bei. Bar vor dem Stoße die Bewegung der Körper entgegengesett, so bleibt sie auch nach dem Stoße entgegengesett gerichtet; jeder Körper wird dann von der Stelle des Zusammenstoßes mit derjenigen Geschwindigkeit wieder zurücksehren, welche vor dem Stoße der andere Körper hatte.

Ift die gestoßene Masse in Ruhe, so ergibt sich aus den Gleichungen 209), indem man  $v_2 = \mathfrak{Rull}$  und  $v_1 = v$  sest:

$$c_1 = \frac{v (m_1 - m_2)}{m_1 + m_2}$$
  $c_2 = \frac{2 m_1 v}{m_1 + m_2}$  . . . 210)

Für  $m_1 = m_2$  folgt baraus:

$$c_1 = 0$$
  $c_2 = v$  . . . . . . . . . . . 211)

b. h. Stößt eine Masse mit der Geschwindigkeit v auf eine gleich große ruhende Masse, so kommt die stoßende Masse zur Ruhe und die gestoßene nimmt die Geschwindigkeit der stoßenden an.

Ist bas Berhältnis  $\frac{m_1}{m_2} = \mathfrak{R}$ ull, b. h. stößt eine sehr kleine Masse mit der Geschwindigkeit v gegen eine sehr große ruhende Masse (3. B. gegen eine seste Band), so wird nach den Gleichungen 210):

$$\mathbf{c_1} = -\mathbf{v}$$
  $\mathbf{c_2} = \mathbf{0} \dots \dots 212$ 

b. h. die stoßende Masse prallt mit der Geschwindigkeit v von der gestoßenen Masse zurück; letztere bleibt in Ruhe.

Bei ben vollkommen elastischen Körpern tritt burch ben Stoß kein Arbeitsverlust ein; benn bie Summe ber lebenbigen Kräfte ber Körper vor und nach bem Stoße ist die gleiche. Es ist also:

$$\frac{m_1 v_1^2}{2} + \frac{m_2 v_2^2}{2} = \frac{m_1 c_1^2}{2} + \frac{m_2 c_2^2}{2}$$

was sich leicht nachweisen läßt, indem man für c, und c, die in den Gleichungen 209) angegebenen Werte einsett.

In ber ersten Hälfte bes Stoßes finbet bagegen für die Bewegung ein Berluft an lebendiger Kraft statt, welcher angewandt wird zur Zusammendrückung ber aufeinandertreffenden Körper selbst oder der an ihnen angebrachten besonderen Stoßapparate, 3. B. der Puffer bei Eisenbahnwagen.

Dieser Arbeitsverlust ist gleich ber Formänberungsarbeit beim unelastischen Stoße; hat also, wenn die gestoßene Wasse m<sub>2</sub> vorher in Ruhe war, nach Gl. 208) die Größe:

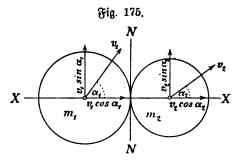
$$\mathfrak{A}_2 = \frac{\mathbf{m}_1 \mathbf{v}^2}{2} \left( \frac{1}{1 + \frac{\mathbf{m}_1}{\mathbf{m}_2}} \right) \dots \dots 213)$$

Sind die Massen einander gleich  $(m_1 = m_2 = m)$ , so wird:

#### 3. Ichiefer, gentraler Stoß.

Bewegen sich die Schwerpunkte der beiden Körper vor dem Stoße nicht in der Geraden XX, welche rechtwinklig auf der Berührungsstäche NN steht, und schließen die Bewegungsrichtungen mit der XX die Binkel  $\alpha_1$  und  $\alpha_2$  ein (Fig. 175), so zerlege man die Geschwindigkeit  $\mathbf{v}_1$  in die Seitengeschwindigs

**Teiten**  $\mathbf{v_1} \sin \alpha_1$  und  $\mathbf{v_1} \cos \alpha_1$ ; ebenso die Geschwindigkeit  $\mathbf{v_2}$  in  $\mathbf{v_2} \sin \alpha_2$  und  $\mathbf{v_2} \cos \alpha_2$ .



Die parallel zu der Berührungsfläche NN gerichteten Seitengeschwindigsteiten  $\mathbf{v}_1 \sin \alpha_1$  und  $\mathbf{v}_2 \sin \alpha_2$  bleiben, wenn von der Reibung abgesehen wird, durch den Stoß unverändert.

Die in die Richtung XX fallenben Seitengeschwindigkeiten v, cos a, und v2 cos a, ändern sich nach den Regeln des geraden zentralen Stoßes.

Für vollkommen unelastische Körper ergibt sich die nach dem Stoße erlangte gemeinsame Geschwindigkeit u in der Richtung XX nach den Gleichungen 200) und 201) zu:

$$u = \frac{m_1 v_1 \cos \alpha_1}{m_1 + m_2 v_2 \cos \alpha_2}$$

Durch Zusammensetzung von u mit  $v_1 \sin \alpha_1$  bezw.  $v_2 \sin \alpha_2$  erhält man bie wirklichen Geschwindigkeiten nach bem Stoße.

Für vollkommen elaftische Körper werben die Geschwindigkeiten nach bem Stoße in der Richtung XX nach Gl. 209):

$$c_{1} = \frac{\pm 2 \, m_{2} \, v_{2} \cos \alpha_{2} + v_{1} \cos \alpha_{1} \, (m_{1} - m_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$

$$c_{2} = \frac{2 \, m_{1} \, v_{1} \cos \alpha_{1} \, \mp v_{2} \cos \alpha_{2} \, (m_{1} - m_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$

bie ebenfalls wieber mit v, sin a, bezw. v2 sin a2 3usammenzuseten find, um bie nach bem Stoße erlangten wirklichen Geschwindigkeiten zu erhalten.

Aufgabe 97. Ein unelastischer 2,94 kg schwerer Körper bewegt sich mit einer Geschwindigkeit  $v_2=4$  m und wird von einem anderen unelastischen 1,96 kg schweren Rorper, welcher sich mit ber Geschwindigkeit  $v_1=9$  m in berselben Richtung bewegt, gestroßen. Wie groß ist die gemeinschaftliche Geschwindigkeit u nach dem Stoße?

Auflofung. Die Maffen ber beiben Rorper finb:

$$m_{_{2}} = \frac{2,94}{9,81} = 0.3$$
  $m_{_{1}} = \frac{1,96}{9,81} = 0.2$ 

Folglich nach Gl. 200):

$$u = \frac{0.2 \cdot 9 + 0.3 \cdot 4}{0.2 + 0.3} = 6 \text{ m}$$

Aufgabe 98. Wie groß wird u bei entgegengefett gerichteter Bewegung ber beiben Korper ?

Auflösung. Rach Bl. 201):

$$u = \frac{0.2 \cdot 9 - 0.3 \cdot 4}{0.2 + 0.3} = 1.2 \text{ m}$$

Die Bewegung erfolgt in ber Richtung, bie ber Körper von ber Maffe m, vor bem Stoße hatte; benn  $\frac{m_1 \ {v_1}^2}{2}$  ift größer als  $\frac{m_2 \ {v_2}^2}{2}$ 

Aufgabe 99. Wenn in Aufgabe 97 ber erste Korper por bem Stofe in Ruhe war, wie groß wird bann bie gemeinschaftliche Geschwindigkeit nach bem Stofe?

Auflösung. Rach Gl. 205):

$$u = \frac{0.2}{0.2 + 0.3} \cdot 9 = 3.6 \text{ m}$$

Aufgabe 100. Zwei elastische Körper, beren Massen  $m_1=5$  und  $m_2=3$  sind, stoßen mit ben Geschwindigkeiten  $v_1=5$  und  $v_2=4$  m aufeinander. Wie groß sind ihre Geschwindigkeiten nach bem Stoße?

- a) bei gleicher Richtung vor bem Stofe,
- b) bei entgegengefetter Richtung vor bem Stofe.

Auflosung. Für a) ift nach ben Bleichungen 209):

$$c_1 = \frac{2 \cdot 3 \cdot 4 + 5 \cdot (5 - 3)}{5 + 3} = 4,25 \text{ m}$$

$$c_3 = \frac{2.5.5 - 4(5-3)}{5+3} = 5,25 \text{ m}$$

für b) wirb:

$$c_1 = \frac{-2.3.4 + 5(5 - 3)}{5 + 3} = -1,75 \text{ m}$$

$$c_2 = \frac{2.5.5 + 4(5 - 3)}{5 + 3} = 7,25 \text{ m}$$

Mit biefen Gefdwindigkeiten werben fich beibe Rorper wieber voneinander entfernen.

Aufgabe 101. Bermittelst eines 1000 kg schweren hammers wird ein glühenbes Gisenstück auf einem Amboß ausgeschmiedet. Die hubhohe bes hammers beträgt h = 1,6 m; bas Gewicht bes Amboß samt dem barauf liegenden Schmiedestück sei = 9200 kg. Wie groß ist die Ruharbeit, und wie groß die auf Einrammen bes Amboß, auf Erschütterung der Gebäude-Fundamente usw. verwendete schädliche Arbeit?

Auflösung. Aus ber hubhohe bes hammers ergibt fich nach GI. 172) S. 132 bie Endgeschwindigkeit v gu:

$$v = \sqrt{2 g h} = \sqrt{2.9,81.1,6} = 5,6 m$$

Die lebendige Rraft bes Hammers unmittelbar vor bem Stoße ift bann nach GI. 206) S. 150:

$$\mathfrak{A} = \frac{1000}{981} \cdot \frac{5.6^{3}}{2} = \sim 1600 \text{ mkg}$$

Da das Berhältnis der Massen gleich dem Berhältnis der Gewichte ift, so ergibt fic nach Gl. 207) die Bewegungsarbeit (schäbliche Arbeit) zu:

$$\mathfrak{A}_1 = 1600 \left( \frac{1}{1 + \frac{9200}{1000}} \right) = 1600 \cdot 0,098 = 157 \text{ mkg}$$

und nach Gl. 208) bie Formanberungsarbeit (nutliche Arbeit) qu:

$$\mathfrak{A}_{9} = 1600 \left( \frac{1}{1 + \frac{1000}{9200}} \right) = 1600 \cdot 0,902 = 1443 \text{ mkg}$$

Der Arbeitsverluft beträgt also ~ 10%.

Aufgabe 102. Der Bar einer Kunftramme fei 1000 kg schwer; bie hubhohe besselben betrage 160 cm. Wenn die Eindringungstiefe s des 250 kg schweren Pfahles bei dem letten Schlage des Baren 0,8 cm beträgt, wie groß ist dann der Widerstand W, welchen das Erdreich dem Eindringen des Pfahles entgegensett, oder die Tragfähigkeit bes Pfahles?

Auflösung. Die mechanische Arbeit bes Erdwiberstandes ist = Ws. Diese ist nach Gl. 22) S. 25 gleichzusetzen bem auf Bewegungsarbeit verwendeten Teile ber lebendigen Kraft des Bären (Gl. 207). Außerdem wird die nach dem Stoße von dem Gewichte  $G_1$  des Bären und dem Gewichte  $G_2$  des Pfahles verrichtete mechanische Arbeit  $(G_1+G_2)$ s zum Überwinden des Widerstandes W verwendet. Es ist daher:

$$W s = \frac{m_1}{2} \frac{v^2}{2} \left( \frac{1}{1 + \frac{m_2}{m_1}} \right) + (G_1 + G_2) s$$

$$W s = \frac{G_1}{g} \frac{2 g h}{2} \left( \frac{1}{1 + \frac{G_2}{G_1}} \right) + (G_1 + G_2) s$$

$$W s = \frac{G_1 h}{1 + \frac{G_2}{G_2}} + (G_1 + G_2) s$$

Durch Ginfegen ber Bahlenwerte ergibt fich:

W . 0,8 = 
$$\frac{1000.160}{1 + \frac{250}{1000}}$$
 + (1000 + 250) 0,8

ober:

$$W = 160000 + 1250 = 161250 \text{ kg}$$

Der Sicherheit wegen nimmt man jeboch bie Belaftung bes Pfahles nur zu etwa 1/0 bes berechneten Wertes an; also:

$$W = \frac{161250}{8} = \sim 20000 \text{ kg}.$$

#### Abschnitt IV.

## Die Lehre vom Gleichgewicht (Statik) tropfbar flüssiger Körper.

§ 27.

Unterschied zwischen festen und stüssigen, zwischen tropfbar flüssigen und gasförmigen Körpern.

Die flüssigen Körper unterscheiben sich von den festen hauptsächlich dadurch, daß sie weder einen Widerstand gegen Zerreißen noch gegen Abscherung besitzen, und daß der Reibungssoefsizient der Ruhe bei ihnen gleich Rull ist. Ihre Grundeigenschaft ist die Leichte Verschiedbarkeit ihrer Teilchen. Während aber die tropsbar flüssigen Körper einen gewissen Grad von Kohäsion haben, der sich in dem Bestreben, Tropsen zu bilden, äußert, haben die gaß= förmigen Flüssigkeiten vielmehr das Bestreben, sich immer mehr auszu= behnen. Die abstoßenden Kräfte zwischen den einzelnen materiellen Punkten erreichen bei einer gaßförmigen Flüssigigkeit niemals die Größe Null, und diese kann sich nur dann im Gleichgewicht besinden, wenn sie ringsum von Gefäß= wänden eingeschlossen ist.

Ein anderer, allerdings weniger wesentlicher Unterschied zwischen den tropfbar flüssigen und den gassörmig flüssigen Körpern besteht noch darin, daß letztere verhältnismäßig leicht in einen kleinen Raum zusammengedrückt werden können, während die ersteren sehr schwer zusammendrückar sind. Zum Beispiel nimmt der Rauminhalt einer Wassermasse, auf welche von allen Seiten ein Oruck von 1 kg auf das Quadratzentimeter ausgeübt wird, nur um 1/20000 ab. Diese geringe Abnahme des Rauminhaltes kann in der Technik vernachlässigt werden; man darf daher die tropsbar slüssigen Körper als Körper von unveränderlichem Rauminhalt behandeln.

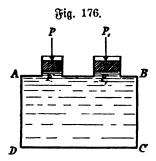
§ 28.

# Wasserdruck ohne Berücksichtigung der Schwerkräfte. (Hydrostatischer Druck.)

Infolge der leichten Verschiebbarkeit der Teilchen pflanzt fich der Druck, der auf irgend einen Teil der Oberfläche einer abgesperrten Flüssigkeit auszgeübt wird, durch die ganze Masse derselben gleichmäßig fort, so daß der Druck in allen Punkten der Oberfläche sowohl, wie im Innern

der Flüssigkeit und in allen Richtungen eine und dieselbe Größe hat (Gesetz des hydrostatischen Drucks).

Es fei ABCD (Fig. 176) ein Gefäß, in welchem eine Wassermasse eingeschlossen ift. Wird ein Teil ber Gefäßwand durch einen beweglichen zylindrischen Kolben vom Querschnitt Fersett, und wirkt auf diesen von außen her eine Kraft P, so wird dadurch ein Druck p hervorgerusen, welcher sich auf die ganze Wandsläche des Gefäßes ausebehnt und für jede Flächeneinheit die Größe hat:



$$p = \frac{P}{F}$$

Es erleibet baher (abgesehen vom Gewichte bes Wassers) jeder Teil ber Gefäßwände, welcher = F ift, benselben Druck P=pF; eine größere oder kleinere Fläche erleibet je nach Berhältnis ihrer Größe einen größeren oder kleineren Druck. Befindet sich daher an einer anderen Stelle des Gefäßes ein zweiter beweglicher zylindrischer Kolben vom Querschnitt  $F_1$ , so erhält dieser einen Druck =  $pF_1$ . Um ein Herausschieden desselben zu verhindern, muß auf ihn von außen her eine Kraft  $P_1$  wirken von der Größe:

$$P_1 = p F_1 = P \frac{F_1}{F_1}$$

Daraus folgt:

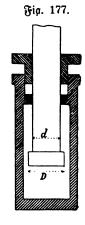
$$\frac{\mathbf{P}}{\mathbf{P}_1} = \frac{\mathbf{F}}{\mathbf{F}_1} \quad \dots \quad \dots \quad 215$$

Das Berhältnis ber beiben Kräfte P und P, ift gleich bem Berhältnis ber beiben Kolbenflächen. Die Gl. 215) bleibt auch noch richtig, wenn die Endsflächen ber Kolben eine beliebige krummlinige Form haben; man hat bann nur

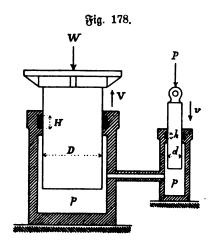
unter F bezw. F, die rechtwinklig zur Bewegungsrichtung ber Kolben stehenden Querschnittsflächen der Öffnungen zu verstehen. Ebenso hat eine innere Berdickung des Kolbens (Fig. 177) keinen Ginfluß, da die Drücke auf die Ringsläche  $\frac{(D^2-d^2)\pi}{4}$  sich gegenseitig aufheben.

Auf bem Gesetze bes hydrostatischen Druckes beruht die Wirkung ber Wasserdruckpresse ober hydraulischen Presse (Fig. 178). Diese besteht im wesentlichen aus zwei mit Wasser (ober Öl) gefüllten und durch eine Röhre mitzeinander verdundenen Zylindern mit oben dicht schließenden beweglichen Kolben; einem größeren und einem kleineren.

Der Zwed ber hybraulischen Presse ist, burch einen auf ben kleinen Kolben ausgeübten äußeren Druck P einen auf ben größeren Kolben wirkenden Widerstand W zu überwinden.



Sind D und d die Durchmesser ber beiben Kolben, und ift p ber im Innern ber Flüssigfeit burch die äußeren Kräfte W und P erzeugte Druck auf



bie Flächeneinheit, so ift für ben Fall bes Gleichgewichtes, abgefehen von ben Reibungswiderständen:

$$W = \frac{D^2 \pi}{4} p$$

$$P = \frac{d^2 \pi}{4} p$$

Folglich:

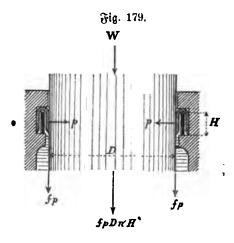
$$\frac{\mathbf{W}}{\mathbf{P}} = \frac{\mathbf{D}^2}{\mathbf{d}^2} \dots 216$$

Da aus bem kleinen Zylinder burch ben Kolben gerade so viel Wasser verdrängt wird, als in den großen Zylinder eintritt, so ist bas Berhältnis

ber Kolbengeschwindigkeiten V und v gleich bem umgekehrten Berhältnisse ber Kolbenquerschnitte; baber:

$$\frac{\mathbf{V}}{\mathbf{v}} = \frac{\mathbf{d}^2}{\mathbf{D}^2} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 217)$$

Die Dichtung zwischen Kolben und Ihlinder wird gewöhnlich durch einen Lederstulp (Liderung) bewirkt, der durch den Wasserdruck selbst einerseits gegen die innere Jylinderwand geprest wird (Fig. 179).



Mit Berücksichtigung ber an ben Liberungen auftretenben Reibungswiderstände erhält man, wenn f ber Reibungskoeffizient ist und mit H und h die Höhen der Liberungen bezeichnet werden:

$$W = \frac{D^2 \pi}{4} p - f p D \pi H$$

$$P = \frac{d^2\pi}{4} p + f p d\pi h$$

Folglich:

$$\frac{W}{P} = \frac{D^2}{d^2} \left( \frac{1 - 4f \frac{H}{D}}{1 + 4f \frac{h}{d}} \right) \dots \dots 218$$

Aus Gl. 217) und Gl. 218) ergibt fich banach bas Guteverhaltnis:

$$\eta = \frac{1 - 4f \frac{H}{D}}{1 + 4f \frac{h}{d}} \dots \dots \dots 219$$

Aufgabe 103. Bei einer bybraulifchen Breffe fei:

$$d = 2 \text{ cm}$$
;  $D = 40 \text{ cm}$ ;  $f = 0.12$ ;  $\frac{H}{D} = \frac{h}{d} = 0.2$ 

Beldjer Biberftand W tann burch eine auf ben fleinen Kolben wirkenbe Kraft P = 100 kg überwunden werden?

Auflofung. Rach Gl. 219) ift bas Guteverhaltnis:

$$\eta = \frac{1 - 4.0,12.0,2}{1 + 4.0,12.0,2} = 0,825$$

Da nun:

$$\frac{D^2}{d^2} = \frac{40^2}{2^2} = 400$$

fo wird nach Gl. 218):

$$W = 100.400, 0.825 = 33000 \text{ kg}$$

Ohne Reibung wurbe nach Gl. 216) fein:

$$W = 100.400 = 40000 \text{ kg}$$

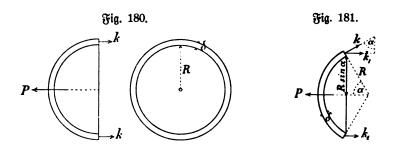
§ 29.

## Wandstärke von Gefäßen und Rohren.

In einem hohlkugelförmigen Gefäße vom Halbmeffer R und ber Bandstärke & (Fig. 180) herrsche ber Druck p auf 1 gem. Denkt man sich bie Hohlkugel burch eine burch ben Mittelpunkt gelegte Ebene in zwei gleiche

Teile zerlegt, so ist nach bem vorigen Paragraphen ber gesamte Druck auf jebe Hohlkugelhälfte:

$$P = R^2 \pi p$$



Diesem Druck halten die in der ringförmigen Schnittstäche auftretenden Spannfräfte das Gleichgewicht. Ift & im Berhältnis zu R klein, so kann die Querschnittsfläche genügend genau  $=2\,\mathrm{R}\,\pi\,\delta$  gesetzt werden. Unter der Ansnahme, daß sich die Spannung k gleichmäßig über die Banddick & verteilt, ist dann:\*)

$$R^2\pi p = 2R\pi \delta k$$

Folglich:

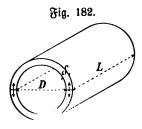
$$\delta = \frac{R}{2} \cdot \frac{p^{**}}{k} \quad . \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 220$$

Für einen Abschnitt ber Hohlfugel mit bem halben Zentriwinkel  $\alpha$  (Fig. 181) ist in gleicher Weise:

$$(R \sin \alpha)^2 \pi p = 2 (R \sin \alpha) \pi \delta k_1$$

woraus sich, ba  $\mathbf{k_1} = \mathbf{k} \sin \alpha$  ist, für  $\delta$  ebenfalls ber in Gl. 220) angeführte Wert ergibt.

Ein zhlindrisches Rohr von der Länge L, dem inneren Durchmeffer D und der Wandstarke & (Fig. 182), dessen auf irgend eine Weise



geschlossen sind, fann burch ben inneren Druck p auch in einer burch bie Längsachse gelegten Ebene auseinander gesprengt werden. Der gesamte Druck ist in diesem Falle — DLp; ber in Frage kommende Querschnitt — 2Ld; folglich:

$$DLp = 2L\delta k$$

Daraus ergibt fich die Banbstärke gu:

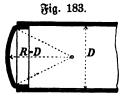
$$\delta = \frac{\mathbf{D}}{2} \frac{\mathbf{p}}{\mathbf{k}} \dots 221$$

<sup>\*)</sup> Bergl. Lauenftein, Festigkeitelchre, 9. Aufl Gl. 1) G. 6.

<sup>\*\*)</sup> Dieielbe Bleichung glt auch für die Beanspruchung eines aplinbrifden Rohres vom halbmeffer R in ber Querrichtung.

Die Gleichungen 220) und 221) lassen erkennen, daß bei demselben Drucke p und berselben Beanspruchung k die Wandstärken & einander gleich twerben, wenn der Halbmesser R der Hohlfugel gleich dem Durchmesser D

des zylindrischen Rohres ist. Soll daher ein Rohr durch einen fugelförmigen Boden abgeschlossen werden (wie z. B. bei einem einfachen zylindrischen Damps= oder Wasserkeisel), so muß, damit gleiche Sicherheit gegen Zerreißen vorhanden ist, der Halbemesser bes Bodens gleich sein dem Durchmesser des Rohres (Fig. 183).



Die Gleichung 220) gilt gleichzeitig für die Beanspruchung eines zylins brischen Rohres in der Querrichtung. Aus beiden Gleichungen geht baher noch hervor, daß (da nun  $\mathbf{R} = \frac{\mathbf{D}}{2}$ ) die Beanspruchung eines Rohres in der Querrichtung nur halb so groß ist als diejenige in der Längsrichtung. Genietete Dampstesselmäntel z. B. werden dennach in der Quers oder Kundnaht auch eine schwächere Nietung erhalten können.

Die nach Gl. 221) berechnete Wanbstärfe eines Rohres ist die theoretische; genügt jedoch in der Praxis noch nicht, da in Wirklichkeit die Spannung sich nicht ganz gleichmäßig (in Richtung des Halbmessers) über den Querschnitt verteilt, und da oft das Material nicht überall gleich gut ist. Außerdem spielen, namentlich bei kleinen Werten von p und D, die Porosität des Materiales und die praktischen Rücksichten auf die Ausführung eine wesentliche Rolle. Man nimmt deshalb die auszuführende Wandstärke eines Rohres um ein durch Ersahrung sestgestelltes, vom Materiale abhängiges Maß C größer an als nach (Kl. 221) und sest:

$$\delta = \frac{\mathbf{D}}{2} \frac{\mathbf{p}}{\mathbf{k}} + \mathbf{C} \quad \dots \quad 222$$

Für gußeiserne Rohre, die einen Betriebsüberbruck bis p = 8 Atm. (8 kg/qcm) auszuhalten haben, kann angenommen werben:

$${f k}=200$$
 kg;  ${f C}=0.9$  cm für liegend gegoffene Rohre  ${f k}=240$  ";  ${f C}=0.7$  " " jtehend " "

Man erhält bann nach (91. 222) als auszuführende Banbstärfe für liegend gegoffene Rohre:

$$\delta=rac{D}{50}+0.9$$
 cm für stehend gegossene Rohre:  $\delta=rac{D}{60}+0.7$  cm

Rach ben Normalien zu Rohrleitungen für Dampf von hoher Spannung (aufgestellt vom Berein Deutscher Ingenieure,\*) ift bei

<sup>\*)</sup> Zeitschr. b. B. b. Ing. 1900 C. 1481. (Die Normalien gelten bis 20 Atm. Überbrud.) Lauen frein, Mechanit. 7. Auft.

p bis 8 Atm. Gußeisen zulässig für Rohre von allen Durchmessern; von 8 bis 13 Atm. nur zulässig für Rohre bis zu 15 cm Durchmesser; für p > 13 Atm. ist Gußeisen für Rohre überhaupt nicht mehr zulässig.

Bei anderen Materialien fann man folgende Werte annehmen:

```
k = 350; C = 0,1 für Schmiedeisen (Schweiß: und Flußeisen)
```

k = 200; C = 0,15 " Kupfer (gezogen)

k = 200; C = 0,6 " Meffing (gegossen)

k = 200; C = 0.2 " Meffing (gezogen)

k = 50; C = 0,1 "Blei

Bei sehr großer Wanbstärfe im Verhältnis zum lichten Durchsmesser D trifft die Annahme der gleich mäßigen Spannungsverteilung nicht mehr zu, und dürfen derartige Rohre (wie z. B. Kanonenrohre) nicht nach (VI. 222) berechnet werden. Die Spannung an der Innenwandung ist bei solchen Rohren stets bedeutend größer als außen, und es würden unter Vorzaussetzung homogenen Materiales bei Überanstrengung sich zuerst Risse an der Innenseite zeigen. Diesem Übelstande kann dadurch vorgedeugt werden, daß man die Kanonenrohre aus einzelnen Teilen zusammensetz und auf das innere durchgehende Kernrohr besondere Ringe mit Schrinkmaß warm auszieht, so daß sie nach der erfolgten Abkühlung auf das Kernrohr einen von außen nach innen gerichteten Druck ausüben. (Nach diesem Grundgedanken werden z. B. die Kruppsichen Kingkanonen ausgeführt.)

#### § 30.

## Einfluß der Schwerkräfte. Druck auf Gefähwandungen.

Infolge der Schwere und der leichten Berschiedbarkeit der Teile ist die freie Oberfläche einer in einem offenen Gefäße befindlichen Flüssigfeit eine wagerechte Ebene; denn bei einer gegen die Wage-rechte geneigten Oberfläche würden die obersten Teile sofort über die darunter liegenden wie über eine schiefe Gbene herabgleiten.

Der burch bas Gigengewichtber Flüffigkeithervorgebrachte Druck nimmt in senkrechter Richtung in demfelben Verhältnis wie die Tiefe zu. In jeder der wagerechten Oberfläche parallelen Ebene herrscht also überall gleicher Druck. Bei Flüffigkeiten von verschiedenem Gewichte in einem Gefäße lagert sich stets die leichtere Flüssigkeit über der schwereren (3. B. Öl über Wasser).

Der Drud, welchen eine Flüffigfeit auf ben wagerechten Boben eines Gefäßes ausübt, ift gleich bem Gewichte einer fenfrechten Flüffigfeitsfäule, beren Grunbfläche ber Boben und beren Höhe ber Abstand bes Bobens von ber Oberfläche ber Flüffigfeit ift.

Dabei ist es gleichgültig, ob ber Querschnitt bes Gefäßes von unten nach oben berselbe bleibt (Fig. 184) ober sich vergrößert (Fig. 185) ober sich verstleinert (Fig. 186). Bei Fig. 184 ist bas Gewicht ber Flüssigfeit gleich bem Bobenbruck; bei Fig. 185 größer; bei Fig. 186 kleiner als ber Bobenbruck.

Ift F ber Flächeninhalt bes Bobens, h bie Tiefe besfelben unter ber Oberfläche (bie Drudhöhe) und y das Gewicht ber Kubikeinheit ber Flüffigkeit, so ift ber Bobenbrud:

Bie auf ben Boben, so übt bie Flüssigseit auch auf die Seitenwände bes Gefäßes einen Normalbruck aus. Dieser nimmt mit ber Tiese zu und ist für jedes Flächenteilchen f ber Band gleich einer Flüssigteitssäule, welche das Flächenteilchen zur Grundsläche und ben senkrechten Abstand besselben von ber Oberfläche ber Flüssigteit (bem Flüssigteitsspiegel) zur Höhe hat.

Bezeichnet man diesen Abstand mit x, so ift der Drud auf das Flächen= teilchen =  $f x \gamma$ .

Der Gesamtbrud D auf die ganze Fläche ift baber:

$$D = \Sigma(fx\gamma) = \gamma \Sigma(fx)$$

Nach (81. 35) S. 42 ift:

$$f_1 x_1 + f_2 x_2 + \ldots = \Sigma(f x) = F x_0$$

wo xo den Abstand bes Schwerpunktes ber gedrückten Fläche vom Flüffigkeits= spiegel bebeutet; also wirb:

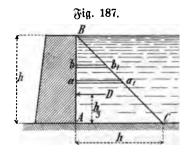
$$\mathbf{D} = \gamma \mathbf{F} \mathbf{x}_0 \quad \dots \quad 225$$

b. h.: Der Drud ber Flüffigfeit gegen eine ebene Fläche ift gleich bem Gewichte einer Flüffigfeitsfäule, beren Querichnitt gleich ber gebrüdten Fläche, und beren Sohe gleich bem Ab=

stande des Schwerpunktes dieser Fläche vom Flüssigkeitsspiegel ist.

Der Angriffspunkt von D (b. i. der Mittelkraft sämtlicher auf die einzelnen Flächensteilchen wirkenden Druckfräfte) heißt der Mittelpunkt des Druckes. Derselbe liegt, da die Druckfräfte mit der Tiefe zusnehmen, stets tiefer als der Schwerpunkt der gedrückten Fläche.

Denkt man fich über ben einzelnen fehr



bünnen, wagerechten Flächenstreifen a, b, ... einer vom Wasser gebrückten senfrechten Wand AB = h (Fig. 187), Wasserprismen  $aa_1$ ,  $bb_1$ , ... rechtwinklig gegen die Wand errichtet , beren Höhe gleich dem Abstande der Streifen vom Wasserpiegel ist, so stellen die Gewichte dieser Prismen den Druck auf den betreffens den Flächenstreisen dar. Die oberen Enden  $a_1$ ,  $b_1$  ... aller dieser Wasserpismen liegen in einer Edene BC, und es ist  $ABC \left( = \frac{h^2}{2} \right)$  der Querschnitt eines Wasserprismas, welches den auf die ganze Wand AB wirkenden Druck darstellt.

Für ein Stüd ber Wand von der Tiefe  $\mathfrak{b}=1$  ergibt sich aus Gl. 225), wenn  $F=\mathfrak{b}\,\mathfrak{h}=\mathfrak{h}$  und  $\mathfrak{x}_0=\frac{\mathfrak{h}}{2}$  eingesest wird:

$$D = \frac{\gamma h^2}{2} \dots \dots 226$$

Der Mittelpunft bes Drudes liegt mit bem Schwerpunkt bes Dreiecks ABC in gleicher höhe; also um 2/s h unter ber Oberkante B.

Aufgabe 104. Bie groß ift ber Drud D auf ben Boben eines mit Baffer ge- füllten Gefäßes, wenn bie Bobenflache F = 3,2 qm und bie Baffertiefe h = 1,5 m beträgt?

Auflösung. Da 1 cbm Baffer  $\gamma = 1000$  kg wiegt, so ift nach Gl. 224):

$$D = 3.2 \cdot 1.5 \cdot 1000 = 4800 \text{ kg}$$

Aufgabe 105. Belcher Druck tommt auf eine 4 m hohe Baffermauer für 1 m Tiefe, wenn ber Bafferspiegel mit ber Oberkante ber Mauer in gleicher Sohe liegt? Auflösung. Rach Gl. 226) ift:

$$D = 1000 \cdot \frac{4^2}{2} = 8000 \text{ kg}$$

Aufgabe 106. In einem Schleusentor befindet sich ein rechtediger Schieber, beffen Bobe = 0,8 m und beffen Breite = 0,6 m beträgt. Die Oberkante bes Schiebers liegt 1,2 m unter bem Bafferspiegel. Bie groß ist der auf den Schieber wirkende Bafferbrud?

Auflösung. Die Flache bes Schiebers ift:

$$F = 0.8 \cdot 0.6 = 0.48 \text{ qm}$$

Der Abstand des Schwerpunktes biefer Fläche vom Basserspiegel ist:

$$x_0 = 1.2 + \frac{1}{2} \cdot 0.8 = 1.6 \text{ m}$$

Folglich nach Gl. 225):

$$D = 1000 \cdot 0.48 \cdot 1.6 = 768 \text{ kg}$$

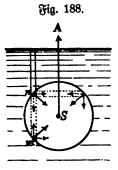
§ 31.

--- Griches, spezifisches, scheinbares Gewicht.

Berlegt man die Drücke auf alle einzelnen Flächenteilchen in wagerechte und senkrechte Seitendrücke, so heben die ersteren sich gegenseitig auf; die letzteren bagegen nicht. Sind m und n (Fig. 188) zwei senkrecht übereinander liegende Flächenteilchen, so ist der nach oben gerichtete Druck, den das Teilchen m erhält, um das Gewicht der Flüssigkeitssäule m n größer als der nach unten gerichtete, auf das Teilchen n wirkende Druck. Die Mittelkraft sämtlicher nach oben ge-

richteter Drücke ist baher um bas Gewicht ber ganzen Flüssigkeitsmasse, welche gleichen Rauminhalt mit bem eingetauchten Körper hat, größer als die Mittelkraft ber nach unten gerichteten Drücke.

Dieser Drudunterschieb, b. i. die algebraische Summe der senkrechten Seitendrücke bildet eine aufwärts gerichtete Kraft, welche den eingetauchten Körper in die Höhe zu treiben sucht und Auftrieb genannt wird. Der Größe nach ist der Auftrieb gleich dem Gewichte der durch den eingetauchten Körper verdrängten Flüssigsteit; der Angrisspunkt desselben ist der Schwerpunkt S der verdrängten Wassermasse.



Da ber Auftrieb eine bem Gigengewichte bes Körpers entgegengesett gezrichtete Kraft ift, so folgt: Gin in eine Flüssigkeit eingetauchter fester Körper verliert an Gewicht so viel, als bas Gewicht ber Flüssigkeit beträgt, welche er verbrängt.

Bei einem vollständig eingetauchten Körper hat, wenn y bas Gewicht ber Kubikeinheit ber Flüssigkeit und V ben Rauminhalt bes eingetauchten Körpers bebeutet, ber Auftrieb die Größe:

Ift  $\gamma_1$  das Gewicht der Kubikeinheit des (als gleichmäßig dicht voraus) gesetzten) Rörpers, so ist das wirkliche Gewicht desselben:

$$G = \gamma_1 V \dots 228$$

Das Berhältnis:

$$\frac{\mathbf{G}}{\mathbf{A}} = \frac{\gamma_1}{\gamma} = \mathbf{s} \quad \dots \qquad 229$$

ift bas spezifische Gewicht bes Körpers in bezug auf die Flüssigsteit, in welche er getaucht ift. Allgemein wird als Flüssigsteit Wasser von 4° C. angenommen. Unter dieser Annahme ist bas spezifische Gewicht eines Körpers diesenige Zahl, welche angibt, wieviel mal so schwer ber Körper ist als ein gleich großer Raumteil Wasser von 4°.

Das spezifische Gewicht bes Wassers ist banach = 1.

Da 1 cbdcm Wasser 1 kg wiegt, so ist das spezifische Gewicht eines Körpers gleich dem wirklichen Gewichte eines Aubikdezimeters desselben in Kilozgramm oder gleich dem Gewichte eines Aubikzentimeters in Gramm.

Nach Gl. 229) ist:

b wenn man fur A ben Wert aus Gl. 227) einsett:

. h. bas wirfliche Gewicht eines Körpers ist gleich bem Gewichte iner Wassermasse von gleichem Rauminhalt, multipliziert mit bem spezifischen Gewichte bes Körpers.

Ist das spezifische Gewicht bes eingetauchten Körpers gleich dem spezifisichen Gewichte des Wassers (= 1), so ist das wirkliche Gewicht besselben gleich dem Auftrieb, und der Körper befindet sich an jeder Stelle unterhalb der Oberssäche im Gleichgewicht.

Hat ber Körper ein spezifisches Gewicht, welches kleiner als 1 ift, so wirb er nur so weit im Wasser eingetaucht sein, baß bas Gewicht bes von ihm verdrängten Wassers seinem wirklichen Gewichte gleich ist; b. h. ber Körper schwimmt.

Bezeichnet man bei einem schwimmenben Körper ben Rauminhalt bes eingetauchten Teiles mit V4, so ift:

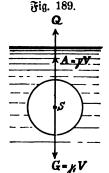
$$G = \gamma V_1 \ldots 231$$

Aus Gl. 230) und 231) folgt bann:

$$\mathbf{s} = \frac{\mathbf{V_i}}{\mathbf{V}} \quad \dots \quad \dots \quad 232)$$

Ift ber Körper ich werer als Baffer, jo muß noch eine aufwärts gerichtete Kraft Q wirfen, um benfelben im Gleichgewichte zu halten (Fig. 189).

Diefe Rraft, welche man bas ich einbare ober relative Gewicht bes Rörpers nennt, hat bie Größe:



$$Q = G - A$$

ober, wenn für A und G bie Werte aus ben Gleichungen 227) und 230) eingesett werben:

$$Q = \gamma V (s-1) ... 233$$

Durch Wägung eines Körpers außerhalb bes Waffers und im Waffer läßt sich bas spezifische Gewicht besselben bestimmen. Durch Subtraktion ber Gleichungen 230) und 233) folgt nämlich:

$$G - Q = \gamma V$$

und durch Divifion ber Gl. 230) burch ben letten Ausbruck ergibt fich:

$$\mathbf{s} = \frac{\mathbf{G}}{\mathbf{G} - \mathbf{Q}} \dots \dots \dots 23$$

Das spezifische Gewicht eines Körpers ist gleich be wirklichen Gewichte, bivibiert burch ben Unterschied bes wilichen und scheinbaren Gewichtes besselben.

Befteht ein Körper aus einer Mifchung zweier Stoffe von verschiebe aber befannten spezifischen Gewichten, so läßt fich burch Wägung bes Rö-

Fig. 190.

außerhalb bes Waffers und im Waffer ber Rauminhalt jedes ber beiben Stoffe berechnen.

Ist  $V_1$  ber Rauminhalt und  $s_1$  das spezifische Gewicht bes ersten Stoffes "  $V_2$  " " " "  $s_2$  " " " " " " zweiten " so hat man, entsprechend ben Gleichungen 230) und 233):

$$G = \gamma V_1 s_1 + \gamma V_2 s_2 Q = \gamma V_1 (s_1 - 1) + \gamma V_2 (s_2 - 1)$$

Durch Auflösung für V, und V, folgt hieraus:

$$V_{1} = \frac{Q - \left(1 - \frac{1}{s_{2}}\right)G}{\left(\frac{s_{1}}{s_{2}} - 1\right)\gamma} \quad \dots \quad 235)$$

$$V_{2} = \frac{Q - \left(1 - \frac{1}{s_{1}}\right)G}{\left(\frac{s_{2}}{s_{1}} - 1\right)\gamma} \quad \dots \qquad 236)$$

Liegt ein Körper, 3. B. eine ebene Platte, beren Oberfläche = F und beren Gewicht = G ift, auf bem Boben eines mit Waffer gefüllten Gefäßes jo vollftändig auf, daß fein Waffer barunter gelangen fann

(Fig. 190), so ift auch kein Auftrieb vorhanden, und die zum Emporziehen der Platte erforderliche Kraft hat dann die Größe:

$$\mathbf{K} = \mathbf{G} + \gamma \mathbf{F} \mathbf{h} \dots \dots 237$$

Aufgabe 107. Der Rauminhalt eines Gußftudes wurde zu 0,65 cbm berechnet. Bas wiegt basselbe, wenn bas spezifische Gewicht bes Gußeisens zu 7,25 angenommen wird?

Auflösung. Rach Gl. 230):

$$G = 1000.0,65.7,25 = 4712,5 \text{ kg}$$

Aufgabe 108. Gin prismatischer Holzbalten von 3 m Länge, 25 cm Breite, 16 cm Dide wurde mit seiner breiten Seitenstäche ins Wasser gelegt und sauf so tief ein, daß sich seine Oberkante noch 5 cm über dem Wasserspiegel befand. Wie groß ist das spezisische Gewicht besielben?

Auflösung. Rach Bl. 232):

$$s = \frac{V_{1}}{V} = \frac{3.0,25.(0,16-0,05)}{3.0,25.0,16} = \frac{11}{16} = 0,6875$$

Aufgabe 109. Gin Stud Blei wiegt außerhalb bes Baffers 10 kg. Bie groß ist bas icheinbare Gewicht besfelben, wenn bas spezifische Gewicht bes Bleies zu 11,4 angenommen wirb?

Auflösung. Nach Gl. 234) ift:

$$Q = G\left(1 - \frac{1}{s}\right) = 10\left(1 - \frac{1}{11.4}\right) = 9,123 \text{ kg}$$

Aufgabe 110. Ein Maschinenteil aus Messing (Legierung aus Rupfer und Zink) wiegt in ber Luft  $G=100~{\rm kg}$ ; im Wasser  $Q=87.8~{\rm kg}$ . Bieviel Rupfer (spez. Gewicht  $s_1=8.8$ ) und wieviel Zink (spez. Gewicht  $s_2=7$ ) enthält berselbe?

Auflösung. Rach ben Gleichungen 235) und 236) ift:

$$V_{1} = \frac{87.8 - \left(1 - \frac{1}{7}\right)100}{\left(\frac{8.8}{7} - 1\right)1000} = 0,0081$$

$$V_2 = \frac{87.8 - \left(1 - \frac{1}{8.8}\right)100}{\left(\frac{7}{8.8} - 1\right)1000} = 0,0041$$

hierfür ergeben fich bie Bewichte nach Bl. 230) gu:

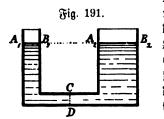
$$G_1 = 1000 \cdot 0,0081 \cdot 8,8 = 71,3 \text{ kg ftupfer}$$
  $G_2 = 1000 \cdot 0,0041 \cdot 7 = 28,7 \text{ kg Jint.}$ 

§ 32.

## Busammenhängende (kommunizierende) Röhren.

Zwei Gefäße, welche so miteinander in Berbindung stehen, daß Flüssige keiten frei von dem einen in das andere gelangen können, nennt man zussammenhängende ober kommunizierende Röhren. Die Gefäße können dabei nebeneinander liegen und durch ein besonderes Rohr miteinander verbunden sein (Fig 191 und 193), oder das eine weitere Gefäß umschließt das engere (Fig. 192).

Enthalten bie zusammenhängenden Röhren die gleiche Flüffigkeit (3. B. Baffer), so fteht biefelbe in beiden Schenkeln gleich hoch; die Oberflächen



A<sub>1</sub> B<sub>1</sub> und A<sub>2</sub> B<sub>2</sub> (Fig. 191) liegen in einer Wagerechten. Die Flüssigkeit kann sich natürlich nur bann im Gleichgewichte befinden, wenn ein beliebiger Querschnitt CD bes Verbindungsrohres zu beiben Seiten ben gleichen Druck erhält. Dieses ist ber Fall, wenn der Flüssigkeitsspiegel in beiden Schenkeln die gleiche Höhe über dem Schwerpunkt des Querschnittes CD hat.

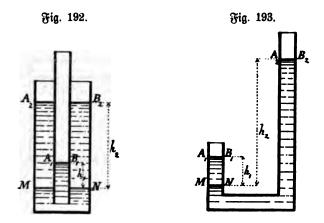
Enthalten bie zusammenhängenden Röhren ungleichartige Flüssigkeiten von verschiedenem spezifischen Gewichte, so steht im Gleichgewichtszustande die leichtere Flüssigkeit in dem einen Schenkel höher als die schwerere in dem andern Schenkel. Sind  $\mathbf{s_1}$  und  $\mathbf{s_2}$  die spezifischen Gewichte der Flüssigkeiten ,  $\mathbf{h_1}$  und  $\mathbf{h_2}$  die Höhen der Flüssigkeitsspiegel über der Trennungsstäche  $\mathbf{M} \, \mathbf{N} = \mathbf{F}$  (Fig. 192 und 193), so ist, da diese von beiden Seiten gleichen Druck erhalten nuß, nach (VI. 230)  $\mathfrak S$ . 166:

 $\gamma \, \mathbf{F} \, \mathbf{h_1 s_1} \, = \, \gamma \, \mathbf{F} \, \mathbf{h_2 s_2}$ 

ober:

$$\frac{\mathbf{h}_1}{\mathbf{h}_2} = \frac{\mathbf{s}_2}{\mathbf{s}_1} \quad \dots \quad \dots \quad 238)$$

b. h.: Die Söhen der Flüffigkeitsspiegel über ber Trennungsfläche verhalten sich umgekehrt wie die spezifischen Gewichte der Flüffig= keiten.



Diefes Gefet hat feine Gultigfeit für fehr enge Röhren, fogen. Saar= röhrchen (vergl. S. 3).

Die zusammenhängenden Röhren finden u. a. Anwendung zu Nivellier= instrumenten.

### Abschnitt V.

# Die Lehre von der Bewegung (Dynamik) tropfbar flüssiger Körper.

§ 33.

## Ausfluß des Wassers aus Gefäßen.

Für frei herabfallendes Waffer gelten diefelben Gefete wie für frei fallende feste Körper.

Ift Q bie in ber Sefunde zuströmende Wassermenge in Kubikmeter (also 1000 Q beren Gewicht in kg;  $\frac{1000 \text{ Q}}{\text{g}}$  beren Masse), h die Gefällhöhe ober bas Gefälle und v die Geschwindigkeit, mit welcher das Wasser unten ankommt (Fig. 194), so ist nach Gl. 22)  $\approx$  25:

1000 Q h = 
$$\frac{1000 \text{ Q}}{\text{g}} \frac{\text{v}^2}{2}$$
  
h =  $\frac{\text{v}^2}{2 \text{ g}} \dots \dots \dots$ 

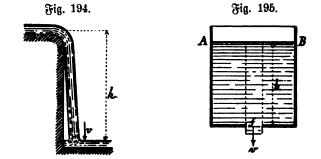
ober :

Also:

$$\mathbf{v} = \sqrt{2 \mathbf{g} \mathbf{h}} \dots \dots 240$$

239)

v<sup>2</sup> 2g wird als Geschwindigfeitshöhe bezeichnet.



Ist das Wasser in einem zylindrischen Gefäße eingeschlossen (Fig. 195), und würde bessen Boden plötlich entfernt, so wird die ganze Wassermasse ebensfalls frei herabfallen, und die obere Wasserschicht AB unten mit der Gesichwindigkeit  $\mathbf{v} = \sqrt{2\,\mathrm{g}\,\mathbf{h}}$  ankommen.

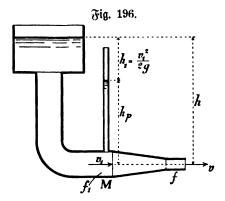
Bird dagegen nicht der ganze Boden, sondern nur ein Teil desselben vom Querschnitt f plöglich entfernt, so kann nur die darüber befindliche Wasserstäule frei herabfallen, und diesenigen Wasserteilchen dieser Säule, die vorher an der Oberstäche sich befanden, werden unten mit der Geschwindigkeit v anskommen. Wenn nun durch seitlichen Zusluß dafür gesorgt wird, daß die Druckhöhe hunverändert bleibt, so haben auch dei längere Zeit dauerndem Ausstuß sämtliche unten ankommenden Wassersichen die Höhe hurchfallen; es ist deshalb die theoretische Ausslußgeschwindigkeit  $v = \sqrt{2gh}$  und danach die durch den Querschnitt f in der Sekunde ausstließende theoretische Wassermenge:

$$Q = f \sqrt{2gh} \dots 241$$

Das Gefäß sei nun unten mit einem Rohr versehen (Fig. 196), welches in gewisser Tiefe gebogen ist und dann wagerecht verläuft. Das Rohr hat in M ben Querschnitt f<sub>1</sub>, verjüngt sich von bort ab allmählich und endigt in einem Mundstücke mit dem kleineren Querschnitt f.

Die Geschwindigkeit an der Ausflußmündung entspricht auch hier ber ganzen Gefällhöhe h und hat die Größe:

$$v = \sqrt{2gh}$$



Gbenjo ift bie in ber Sefunde ausfliegende Baffermenge nach Gl. 241):

$$Q = fv = f\sqrt{2gh}$$

Da bieselbe Wassermenge auch jeden anderen Querschnitt der Rohrleitung in der Sekunde durchsließen muß, so ist für den in gleicher Höhe mit der Ausstußöffnung liegenden Querschnitt bei M:

Folglich:

$$f_i v_i = fv$$

$$v_1 = \frac{f}{f_i} v = \frac{f}{f_i} \sqrt{2 g h}$$

also (ba f, > f) kleiner als v, b. h. kleiner, als ber ganzen Gefällhöhe entspricht. Die ber Geschwindigkeit v, entsprechende Gefällhöhe ift aber nach Gl. 239):

$$h_1 = \frac{v_1^2}{2g}$$

Folglich ist für ben Querschnitt in M (Fig. 196) bie Gefällhöhe:

$$h_p = h - h_1 = h - \frac{v_1^2}{2 g}$$

nicht zur Erzeugung von Geschwindigkeit ausgenut und als sogen. Pressungs = höhe noch vorhanden.\*) In einem an dieser Stelle aufgesetzen, oben offenen Röhrchen (Biezometer=Röhrchen) würde das Wasser bis auf die Hohinausgepreßt werden.

Alende Sied bis Vielen Sied wir der Baden Batte.

Fig. 197.

Befindet fich die Ausstußöffnung nicht am Boben, sonbern an ber Seite bes Gefäßes (Fig. 197), so sind die Druckhöhen für die verschiedenen Bunkte der Öffnung und damit auch die Geschwindigkeiten der ausssließenden Wassertieben verschieden.

Ist die Höhe der Seitenöffnung verhältnismäßig klein, so weichen die Geschwindigkeiten nicht viel voneinander ab, und man kann zur Berechnung der in der



<sup>\*)</sup> Diefer Grundgebante ift maßgebend bei ber Konftruttion ber Überbru deturbinen (Reaftion&-Turbinen).

Setunde ausstließenden Wassermenge nach Gl. 241) genügend genau die Entsfernung des Schwerpunktes der Ausstlußöffnung vom Wasserspiegel als unsveränderliche Druckhöhe hannehmen (wie z. B. auch bei Fig. 196).

Bei größerer Höhe ber seitlichen Ausstußöffnung benke man sich bagegen die ganze Querschnittsfläche des austretenden Wasserstrahles in sehr viele wagerechte Streifen von der sehr kleinen Höhe A zerlegt (Fig. 198). Für einen Streifen in der Tiefe y unter dem Wasserspiegel ist dann die Aussssußgeschwindigkeit:

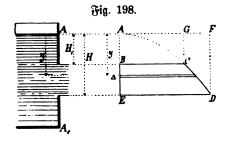
$$v = \sqrt{2gy}$$

und unter Boraussetzung einer rechtedigen Ausstußöffnung von ber Breite b bie burch biefen Querschnittsftreifen ausstießenbe Wassermenge:

$$q = b \triangle \sqrt{2 g y} \dots 242)$$

Die burch bie ganze Öffnung austretenbe Baffermenge ift banach:

$$\mathbf{Q} = \Sigma \left( \mathbf{b} \triangle \sqrt{2 \, \mathbf{g} \, \mathbf{y}} \right) = \mathbf{b} \, \Sigma \left( \triangle \sqrt{2 \, \mathbf{g} \, \mathbf{y}} \right) . . . . . 243$$



Denkt man sich nun die durch die einzelnen Querschnittskreisen außekließenden Wassermengen q als wagerechte Prismen mit ihrem einen Endpunkte senkrecht übereinander gelegt, so liegen, da sich nach Gl. 242) die einzelnen Wassermengen verhalten wie die Quadratwurzeln aus den zugehörigen Druckbiben, die anderen Endpunkte berselben in einer Parabel mit dem Scheitel in A (Fig. 198). Die ganze aussließende Wassermenge Q ist danach gleich einem Prisma vom Querschnitt BCDE.

Nach Fig. 198 ist:

$$BCDE = ADE - ACB$$

und da eine Parabelfläche bekanntlich = 2/s bes aus Sehne und Höhe ton= ftruierten Rechtecks ift, so wird:

$$BCDE = \frac{2}{3}AFDE - \frac{2}{3}AGCB$$

ober:

$$\Sigma(\triangle\sqrt{2gy}) = {}^{2}/{}_{3} H \sqrt{2gH} - {}^{2}/{}_{3} H_{1} \sqrt{2gH}_{1}$$

Danach ergibt fich nach (81. 243) bie gange ausfliegenbe Baffermenge gu:

$$Q = \frac{2}{3} b \sqrt{2} g (H^{3/2} - H_1^{3/2}) \dots 244$$

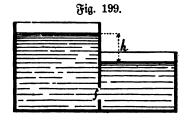
worin b die Breite der Ausstußöffnung, H die Tiefe der Unterkante und H, die Tiefe der Oberkante unter dem Wasserspiegel bedeutet.

Für  $H_1 = 0$ , b. h. wenn die Oberkante ber Ausflußöffnung mit bem Oberwasserspiegel abschneibet, folgt aus Gl. 244):

$$Q = \frac{2}{3} b H \sqrt{2g H}$$
 . . . . . . . . . . . . 245)

Bei einer Aussslußöffnung unter Wasser (Fig. 199) ift zur Berechnung von Q als Drucköhe ber senkrechte Abstand h der Wasser spiegel der beiden angrenzenden Gefäße in (I. 241) einzusetzen.

Die wirklich ausfließende Baffers menge weicht von ber theoretischen mehr ober weniger ab. Dieses hat seinen Grund barin, daß burch bas von ben Seiten



ichief nach der Ausflußöffnung sich drängende Wasser einerseits die Aussluß= geschwindigkeit vermindert wird; andererseits nicht der volle Querschnitt der Öffnung zur Geltung kommt, sondern der austretende Wasserstrahl ein= geschnürt (kontrahiert) wird.

Um die wirklich austretende Wassermenge zu erhalten, sind daher die in den Gleichungen 241), 244), 245) angegebenen Werte noch mit einem sogen. Ausflußkoeffizienten  $\mu$  zu multiplizieren, der, je nachdem die Ginsichnürung vollkommen oder unvollkommen ist, verschieden groß anzunehmen ist.

Die Ginschnürung ist vollkommen, wenn die Ausstußöffnung am ganzen Umfange mit von außen her zugeschärfter Kante versehen ist, und wenn zugleich die Weite der Öffnung im Verhältnis zum Abstande von der nächsteliegenden Gefäßtante und zur Druckböhe gering ist. In diesem Falle kann man den Ausstußkoeffizienten erfahrungsgemäß annehmen zu:

$$\mu = 0.62 \ldots 246$$

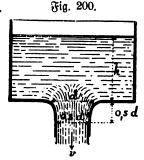
Die Einschnürung ift unvollkommen, wenn eine ober mehrere Seiten ber Ausschußöffnung Fortsetzungen ber Gefäßwände bilden. Bezeichnet man ben Koeffizienten für unvollkommene Einschnürung mit  $\mu_1$ , und ist U ber ganze Umfang ber Ausschußöffnung, nU berjenige Teil bes Ilmfangs, welcher keine Einschnürung (Kontraktion) bewirkt, so ist zu setzen:

für rechtedige Öffnungen: 
$$\mu_1 = (1 + 0.15 \text{ n}) \mu$$
 . . . 247)  
" runde  $\mu_1 = (1 + 0.13 \text{ n}) \mu$  . . . 248)

Danach ift folgende Tabelle berechnet:

Für n =	1/4	1 2	$\frac{3}{4}$	
$\begin{array}{ccc} \overline{\text{wird } \mu_1} = \\ \mu_1 = \\ \mu_1 = \\ \end{array}$	0,643 0,640	0,667 0,660	0,690 0,680	bei rechtediger Öffnung "runber Öffnung

Bei Anwendung eines furzen kegelförmigen Abslußrohres mit gut abgerundeten Kanten, dessen oberer Durchmesser a sich nach unten allmählich verjüngt und im Abstande 0,5 d vom Gefäßboden nur noch 0,8 d beträgt (Fig. 200), sindet keine weitere Einschnürung des ausstießenden Wasserstrahlesstatt. Der Ausstußkoeffizient hat in diesem Falle die Größe:



$$\mu = 0.96 \dots 249$$

Danach ift, wenn ber bem Durchmeffer 0,8 d entsprechenbe Querschnitt bes Rohres mit f bezeichner wirb, bie wirkliche in ber Sekunde ausstließende Bassermenge:

$$Q = 0.96 f \sqrt{2gh}$$
 . . . 250)

Aufgabe 111. Belche Baffermenge Q fließt in einer Minute aus einer am Boben eines Gefäßes ansgebrachten Öffnung f = 8 qcm Querschitt bei einer unsveränderlichen Druckbobe h = 2,5 m, wenn vollkommene Einschnürung angenommen wird?

Muflofung. Die theoretische Baffermenge ift nach Gl. 241):

$$Q = 60.00008 \sqrt{2.981.25} = 0.336 \text{ cbm}$$

Folglid) ift bei  $\mu=0.62$  (Gl. 246) die wirklich ausfließende Baffermenge:

$$\mu Q = 0.62 \cdot 0.336 = 0.20832 \text{ cbm} = \infty 208 \Omega \text{ siter}.$$

Aufgabe 112. Die Unterkante eines 1,4 m breiten Spannichugen fei 0,16 m vom Gerinnboben entfernt. Wie groß ift die in der Sekunde durchstromende Baffersmenge, wenn die hohe des Oberwafferspiegels über dem Gerinnboden 1,2 m beträgt?

Muflofung. Der gange Umfang ber Musflugöffnung ift:

$$U = 2.0,16 + 2.1,4 = 3,12 \text{ m}$$

Un beiben Seiten und am Boben findet feine Ginfchnurung ftatt; folglich:

$$nU = 2.0,16 + 1,4 = 1,72 \text{ m}$$

Alio:

$$n = \frac{n U}{U} = \frac{1,72}{3.12} = 0,55$$

Bei  $\mu = 0.62$  wird bann nach Gl. 247):

$$\mu_1 = (1 + 0.15 \cdot 0.55) \ 0.62 = 0.67$$

Durch Einsetzung ber Berte: b=1.4 m; H=1.2 m;  $H_1=1.2-0.16=1.04 \text{ m}$  in Gl. 244)  $\odot$ . 172 ergibt sich bie theoretische Bassermenge zu:

$$Q = \frac{9}{8} \cdot 1.4 \cdot \sqrt{2 \cdot 9.81} (1.2^{3/8} - 1.04^{3/8}) = 1.075$$
 cbm

Alfo bie wirklich ausfließende Baffermenge:

$$\mu_1 Q = 0.67 \cdot 1.075 = 0.720$$
 cbm = 720 Liter

Die Annäherungsrechnung (Gl. 241) murbe nur ergeben (vergl. Fig. 197 G. 171):

$$\mu_1 Q = 0.67 \cdot 0.16 \cdot 1.4 \sqrt{2 \cdot 9.81 \cdot (1.2 - 1/2 \cdot 0.16)}$$
  
 $\mu_1 Q = 0.67 \cdot 0.224 \cdot 4.69 = 0.704 \text{ cbm} = 704 \text{ Liter}$ 

#### § 34.

## Sydraulischer Druck.

Während man ben Druck in einer ruhenden Flüssigkeit als hydros statischen Druck bezeichnet (§ 28 S. 156), versteht man unter hydraus lischem Druck benjenigen, welcher in einer in Bewegung befindlichen, von Gefäßwänden umgebenen Flüssigkeit herrscht.

Für eine und bieselbe Stelle innerhalb bes Gefäßes kann unter Ilms ftänden ber hydraulische Druck von bem hydrostatischen sehr verschieden sein.

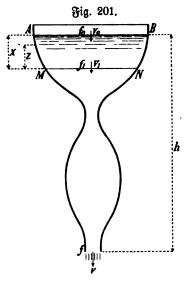
Das in Fig. 201 bargestellte Gefäß sei mit Wasser gefüllt und zunächst unten geschlossen, so baß bas Wasser sich in Rube befindet. Es ist bann für

einen Querschnitt MN, welcher um x unter bem Oberwasserspiegel liegt, nach § 30 S. 162 ber hydrostatische Druck p auf die Flächen zeinheit gleich dem Gewichte einer Wassersfäule von der Höhe x; also wenn mit  $\gamma$  das Gewicht der Kubikeinheit Wasser bezeichnet wird:

$$p = \gamma x$$
 ober:  $x = \frac{p}{\gamma}$ 

Durch Öffnen ber unteren Gefäß= mündung tritt die Wasserbewegung und mit dieser eine Änderung in den Druckverhält= nissen ein. Es sei z die Höhe der Wasser= säule, deren Gewicht den im Querschnitt MN herrschenden hydraulischen Druck p dar= stellt; dann ist:

$$\mathfrak{p} = \gamma z$$
 oder:  $z = \frac{\mathfrak{p}}{\gamma}$ 



Es fommt nun darauf an, die hydraulische Druckhöhe z näher zu bestimmen. Für die Querschnitte und Wassergeschwindigkeiten sollen nach Fig. 201 folgende Bezeichnungen gelten:

h bedeutet die gange Gefällhöhe.

Betrachtet man die gesamte Wassermasse zwischen Oberwasserspiegel und unterer Ausstußöffnung, so ist nach Gl. 21) S. 25, in welcher mg für P und h für s einzuseben ist:

$$mgh = -\frac{mv^2}{2} - \frac{mv_0^2}{2}$$

Für die Wassermasse zwischen der Stelle MN und der unteren Ausstuß= öffnung ist die wirksame Gefällhöhe = h - x + z; daher ebenso nach Gl. 21):

$$mg(h-x+z) = -\frac{mv^2}{2} - \frac{mv!}{2}$$

Durch Subtraktion ber beiben Gleichungen voneinander folgt:

$$\mathrm{m}\,\mathrm{g}\,(\mathrm{z}-\mathrm{x}) = -\,\,\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v_1}^2}{2} + \,\frac{\mathrm{m}\,\mathrm{v_0}^2}{2}$$

ober:

$$\mathbf{z} = \mathbf{x} - \begin{pmatrix} \mathbf{v}_1^2 & -\mathbf{v}_0^2 \\ \mathbf{2}\mathbf{g} & -\mathbf{2}\mathbf{g} \end{pmatrix} \dots \dots 251$$

b. h.: Die hybraulische Drudhöhe für eine bestimmte Stelle ift gleich ber hybrostatischen Drudhöhe, vermindert um ben Unterschied ber Geschwindigkeitshöhen an ber betreffenden Stelle und am Oberwasserspiegel.

Die GI. 251) läßt fich auch schreiben:

$$z = x - \frac{{v_1}^2}{2g} \left(1 - \frac{{v_0}^2}{{v_1}^2}\right)$$

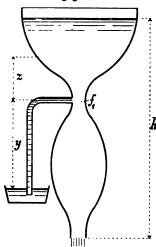
Run ist aber:

$$f_0\,v_0=f_1\,v_1$$

ober:

$$\frac{\mathbf{v_0}}{\mathbf{v_1}} = \frac{\mathbf{f_1}}{\mathbf{f_0}}$$

Alfo nach Ginfetung biefes Wertes in Gl. 251):



$$z = x - \frac{{v_1}^2}{2g} \left(1 - \frac{{f_1}^2}{{f_2}^2}\right)$$
. 252)

Hiernach ift für  $f_1 < f_0$  bie hybraulische Druckhöhe fleiner als bie hybrostatische Druckhöhe. Bei der Durchslußbewegung des Bassers wird also der Druck auf die Gefäßswände in allen Querschnitten, welche kleiner sind als der Querschnitt des Oberwasserspiegels, kleiner als (in dem unten geschlossenen Gefäße) der Druck des ruhenden Bassers.

Durch genügende örtliche Zusammenschnürung bes Gefäßes läßt sich sogar erreichen, daß burch eine an der verengten Stelle angebrachte Öffnung fein Wasser ausstließt, sondern vielmehr Luft angesaugt wird. Bringt man an dieser Stelle ein abwärts gefrümmtes, mit seinem unteren Ende in einen offenen Wasserbehälter eingetauchtes Röhrchen an (Fig. 202), so wird

bas Wasser in bemselben emporsteigen und in bas Hauptgefäß hineinströmen, wenn  $y+z<10{,}33$  m ist (vergl.  $\S$  39).

Ein Beispiel bes hybraulischen Drucks bot bereits Fig. 196  $\leq$ . 171. Nimmt man nämlich (wie bort geschehen) ben Oberwasserspiegel unveränderlich an, so daß  $\mathbf{v_o} = \Re$ ull wird, so geht Gl. 251) für  $\mathbf{x} = \mathbf{h}$  über in:

$$z = h - \frac{{v_1}^2}{2g}$$

Die hybraulische Druchöhe z stimmt in diesem Falle mit dem S. 171 als Pressungshöhe bezeichneten Werte he überein.

§ 35.

## Bewegung des Wassers in Rohren.

Fließt Wasser burch eine längere Rohrleitung, so erseibet es burch die Reibung an den Rohrwänden einen Berlust an Geschwindigkeit. Bon der gesamten Druckhöhe h geht daher ein Teil  $h_1$  für die Geschwindigkeit verloren und wird aufgewandt zur Überwindung der Reibung; der Rest  $(h-h_1)$  kommt für Erzeugung der Geschwindigkeit v in Betracht. Es ist daher:

$$h-h_1=\frac{v^2}{2g}.$$

ober:

$$h = \frac{v^2}{2g} + h_1 \dots \dots 253$$

h, wird um so größer, je länger das Rohr und je kleiner beffen Durch= meffer ift, und mächst erfahrungsgemäß proportional mit dem Quadrate der Geschwindigkeit. Bezeichnet man die Länge der Rohrleitung mit 1, den Durch= meffer derselben mit d, so kann für neue gußeiserne Rohre bei mittleren Geschwindigkeiten angenommen werden:\*)

$$b_1=k\,rac{l}{d}\,rac{v^2}{2\,g}\,\,(k=\Re eibungstoeffizient zwischen Baffer und Rohrwand.)$$

worin nach Beisbach, ber feine Berfuche mit neuen glatten Rohren ausführte, gu feten ift:

$$k = 0.01439 + \frac{0.00947}{\sqrt{v}}$$

Für v = 1 m entsteht:

$$k = 0.02386$$

ober abgerundet wie oben in Gl. 254):

$$k = 0.024$$

Rach Berfuchen bon Lang'ift für glatte gußeiferne Rohre:

$$k = 0.02 + \frac{0.004}{\sqrt{\bar{v}}}$$

far v = 1 m auch hiernach:

$$k \doteq 0.024$$

Lauenftein, Dechanit. 7. Hufl.

<sup>\*)</sup> Allgemein ift:

$$h_1 = 0.024 \frac{l}{d} \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 254$$

Durch Ginfetung biefes Wertes in Gl. 253) erhalt man:

$$h = \frac{v^2}{2g} \left( 1 + 0.024 \cdot \frac{l}{d} \right)$$

ober:

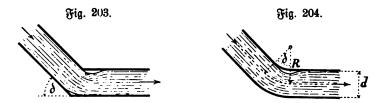
$$v = \sqrt{\frac{2gh}{1 + 0.024 \frac{l}{d}}} \dots \dots 255$$

Für ältere Rohre ift mit Rudficht auf Roftbilbung und baburch bebingte verftärkte Ablagerung ber Sicherheit wegen (nach Dupuit) zu feten:

und banach:

$$v = \sqrt{\frac{2 g h}{1 + 0.03 \frac{l}{d}}} \dots \dots 257$$

Gin anderer besonderer Widerstand tritt in Rohrleitungen bei Ginschaltung von Kniest üchen und Krümmern auf, wodurch ein weiterer Teil h2 von der gesamten Druckhöhe h für die Geschwindigkeit verloren geht. Das Wassersolgt nämlich nicht ganz der plötslichen Richtungsveränderung und füllt an dem Knicke bezw. der scharfen Biegung den Rohrquerschnitt nicht vollständig aus (Fig. 203 und 204).



Nach Bersuchen bon Beisbach ift zu setzen:

a) für Aniestüde mit bem Bintel & (Fig. 203):

$$h_2 = \zeta \frac{v^2}{2g} \dots \dots 258)$$

worin:

$$\zeta = 0.9457 \sin^2\left(\frac{\delta}{2}\right) + 2.047 \sin^4\left(\frac{\delta}{2}\right) \dots 259$$

b) für Krümmer mit bem Zentriwinkel & und bem mittleren Krümsmungshalbmeffer R (Fig. 204):

$$h_2 = \zeta' \frac{\delta^0}{90} \frac{v^2}{2g} \dots 260$$

worin:

$$\zeta' = 0.131 + 0.168 \left(\frac{d}{R}\right)^{3,5} \dots 261$$

für 
$$\frac{d}{R}$$
 =  $\begin{vmatrix} 0.4 & 0.5 & 0.6 & 0.8 & 1.0 & 1.25 \end{vmatrix}$   
wirb  $\zeta'$  =  $\begin{vmatrix} 0.138 & 0.145 & 0.158 & 0.206 & 0.294 & 0.487 \end{vmatrix}$ 

Über die beim Durchgange des Wassers durch Bentile, Hähne, Schieber und Drossellappen auftretenden Widerstände sind eingehende Bersuche angestellt von Weisdach, Bach und Lang, deren Ergebnisse zusammengestellt sind z. B. in "Des Ingenieurs Taschenbuch Hütte" 1905, I. Teil S. 254.

Aufgabe 113. Bon einem größeren Behälter aus fließt Baffer burch eine 6 km lange Rohrleitung nach einem Buntte, welcher 16 m tiefer liegt als] ber Bafferspiegel bes Behälters. Wie groß ist die Ausflußgeschwindigkeit v, wenn ber Durchmeffer bes Rohres 20 cm beträgt, und wieviel Baffer fließt in ber Minute aus?

Auflösung. Nach Gl. 255) ift für neue Robre:

$$v = \sqrt{\frac{2.9,81.16}{1+0.024-\frac{6000}{0.2}}} = 0.66 \text{ m}$$

Folglich:

$$Q = 60 \cdot \frac{d^2 \pi}{4} \cdot v = 60 \cdot \frac{0.2^2 \cdot 3.14}{4} \cdot 0.66 = 1.244 \text{ cbm}$$

Nach Gl. 257) ift für altere (langer gebrauchte) Rohre:

$$v = \sqrt{\frac{2.9.81 \cdot 16}{1 + 0.03 \cdot \frac{6000}{0.2}}} = 0.59 \text{ m}$$

und:

$$Q = 60 \cdot \frac{0.2^2 \cdot 3.14}{4} \cdot 0.59 = 1.112 \text{ cbm}$$

Ohne Leitungswiderftanbe murbe fich ergeben:

$$v = \sqrt{2.9,81.16} = 17,72 \text{ m*}$$
 Q = 33,4 cbm

<sup>\*)</sup> Siehe Anhang Tab. III b.

#### § 36.

# Bewegung des Wassers in Kanälen.

Ein Ranal wirb meiftens mit Befälle angelegt; b. h. bie Ranalfohle ift gegen bie Bagerechte geneigt, bilbet also gewissermaßen eine ichiefe Ebene. über welche das Wasser ohne Berücksichtigung der Reibung mit beschleunigter Bewegung hinabgleiten würde. Durch die Reibung am Boben und an den Seitenwänden bes Kanals entsteht aber ein Wiberstand, welcher verzögernb auf die Bewegung des Wassers einwirkt und proportional mit dem Quabrate ber Geschwindigkeit wächst, so daß bei gleichbleibendem Gefälle und unveränbertem Kanalquerfchnitt die Bewegung für eine gewiffe Gefchwindigkeit g leich förmig wird.

Ift F ber Bafferquerschnitt im Ranale, v bie mittlere Geschwinbigfeit. fo ift bie in einer Sefunde burchftromende Baffermenge:

$$\mathbf{Q} = \mathbf{F} \mathbf{v} \quad \dots \quad 262$$

Die Geschwindigkeit ift nicht in allen Bunkten besselben Querschnittes bie gleiche; fie ift am größten in ber Mitte bes Ranals etwas unter ber Oberfläche und nimmt von bort nach bem Boben und nach ben Seiten hin ab. wird bie Gefdwindigfeit am ficherften gemeffen mit bem Boltmannichen Flügel; einfacher, aber unficherer mit einem Schwimmer. Bur theoretischen Bestimmung ber mittleren Geschwindigkeit v find verschiebene Formeln aufgestellt. von benen bie gebräuchlichfte wohl bie Formel von Bagin ift. Diefelbe lautet allgemein:

$$\mathbf{v} = \mathbf{c} \sqrt{\mathbf{R} \mathbf{J}} \dots \dots 263$$

Es bezeichne:

l bie Länge bes Kanals  $J = \frac{h}{l} \begin{tabular}{l} bas Gefälle bes Kanals \\ h bie Gefällhöhe bes Kanals \\ F ben Wasser führenben Kanalquerschnitt \\ U ben benetzten Umfang bes Kanalquerschnittes. \\ \end{pmatrix} R = \frac{F}{U} \begin{tabular}{l} (\text{fog. hybraulischer}) \\ \text{Kabius} \begin{tabular}{l} Abius \\ \hline \end{tabular}$ 

c ift ein Erfahrungswert, welcher nach Bagin beträgt:

$$c = \sqrt{\frac{1}{\alpha + \frac{\beta}{R}}}$$
 .... 264)

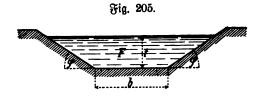
Für  $\alpha$  und  $\beta$  find je nach dem Materiale, aus dem der Kanal hergestellt ist, verschiebene Werte einzuseten:

 $\alpha = 0.00015$ ;  $\beta = 0.0000045$  für gehobeltes Holz und Zement

 $a=0,00019;\ \beta=0,0000133$  " Quader, Ziegel und nicht gehobeltes Holz

" Bruchfteinmauerwert  $\alpha = 0.00024$ ;  $\beta = 0.00006$ 

 $\alpha = 0.00028$ ;  $\beta = 0.00035$ Grbe  $\alpha = 0.0004 : \beta = 0.0007$ " Gerölle Der Kanalquerschnitt muß so angeordnet werden, daß der Gefällverlust möglichst gering ist. Da dieser abhängt vom Reibungswiderstande, welcher wieder proportional dem benetzten Umfang ist, so ist Bedingung für eine günstige Anlage, daß der benetzte Umfang U so klein wie möglich wird.



Diese Bedingung wird erfüllt, wenn man sett (Fig. 205):

$$t=\sqrt{rac{F\sin arphi}{2-\cos arphi}}$$
  $b=2\,t$  .  $tg\,arphi$ 

Der benette Umfang wirb bann:

$$U = b + \frac{2t}{\sin \varphi}$$

Danach ift für verschiebene Boschungswinkel o folgende Tabelle berechnet:

Böschungs: winkel $\varphi =$	Wassertiefe t ==	Breite der Kanalfohle b ==	Benekter Umfang U =	
90° 60° 45° 30°	0,74 $\sqrt{\mathbf{F}}$	0,877 √F	$2,632\sqrt{F}$ $2,704\sqrt{F}$	für Holz " Futtermauern " Erbe mit Uferbeckung " " ohne "

Aufgabe 114. Gin Kanal ift mit einem Gefälle  $J=\frac{b}{l}=\frac{1}{1500}$  angelegt und in Erbe ausgeführt. Die Breite der Kanalsohle ist =3 m, ber Böschungswinkel  $\varphi=30^{\circ}$  und die Wassertiese im Kanal t=1 m. Es soll die Geschwindigkeit v und die in der Sekunde durchstließende Wassermenge Q berechnet werden.



Auflösung. Rach Fig. 206 ift:

$$AD = BC = \frac{1}{\sin \frac{1}{30^{\circ}}} = 2 \text{ m}$$

$$A D_1 = B C_1 = \sqrt{2^3 - 1} = 1,732 \text{ m}$$

Danach wirb:

$$F = (3 + 1,732) \cdot 1 = 4,732 \text{ qm}$$

$$U = AD + DC + CB = 2 + 3 + 2 = 7 \text{ m}$$

$$\text{also: } R = \frac{F}{U} = \frac{4,732}{7} = 0,676$$

Durch Einsetzung in Gl. 264) ergibt fich bei  $\alpha = 0,00028$ ,  $\beta = 0,00035$  (für Erbe):

$$c = \sqrt{\frac{1}{0,00028 + \frac{0,00035}{0,676}}} = 35,4$$

und nach Gl. 263):

$$v = 35,4 \sqrt{\frac{0,676}{1500}} = 0,752 \text{ m}$$

Die in ber Setunde burchfliegende Baffermenge ift bann nach Gl. 262):

$$Q = 4,732.0,752 = \sim 3,5$$
 cbm.

Aufgabe 115. Es foll ein Kanal von 2000 m Länge in Bruchstein angelegt werben, welcher in ber Sekunde eine Wassermenge Q = 4,8 cbm bei einer Geschwindigsteit v = 1,2 m zu liefern im stande ist. Es soll ber Kanalquerschnitt festgestellt und bas erforderliche Gefälle berechnet werben.

Auflösung. Der Bafferquerschnitt ift nach Gl. 262) S. 180:

$$F = \frac{Q}{v} = \frac{4.8}{1.2} = 4 \text{ qm}$$

Nach Tabelle S. 181 ist für  $\varphi = 60^{\circ}$ :

bie Baffertiefe: t = 0.76  $\sqrt{4} = 1.52$  m

bie Breite ber Ranalsohle:  $b = 0.877 \sqrt{4} = 1.754 \text{ m}$ 

ber benette Umfang: U=2,632  $\sqrt{4}=5,264$  m

$$\mathfrak{Alfo} \colon R = \frac{4}{5.264} = 0.76$$

Sest man biesen Wert und außerbem  $\alpha=0,00024$ ;  $\beta=0,00006$  (für Bruch: stein) in Gl. 264) ein, so ergibt fich:

$$c = \sqrt{\frac{1}{0,00024 + \frac{0,00006}{0.76}}} = 55,9$$

Rach Gl. 263) S. 180 ist bann:

$$J = \frac{h}{l} = \frac{v^2}{c^2 R} = \frac{1.44}{3125 \cdot 0.76} = \frac{1}{1650}$$

Die gange Gefällhohe bes Ranals beträgt bemnach:

$$h = \frac{2000}{1650} = \infty 1.2 \text{ m}$$

§ 37.

# Stoß des Wassers.

Unter bem Stoß eines Wasserstrahles versteht man bas Aufprallen besselben auf eine rechtwinklig ober schief gegen seine Bewegung gerichtete Fläche, wobei bas Wasser einen Teil seiner Geschwindigkeit verliert. Die getroffene Fläche kann sich babei in Ruhe befinden ober selbst in Bewegung begriffen sein.

Der Stoß ist infolge ber Unzusammenbrückarkeit bes Wassers vollkommen unelastisch.

Bird mit  $\mathbf{m_1}$  die Masse eines stoßenben Basserteilchens, mit  $\mathbf{M_2}$  die Masse ber rechtwinklig getroffenen ebenen Fläche bezeichnet, so ist bei gleichzerichteten Geschwindigkeiten  $\mathbf{v_1}$  und  $\mathbf{v_2}$  der Arbeitsverlust, den ein Basserteilchen burch den Stoß erleidet, nach Gl. 204)  $\mathfrak S$ . 150:

$$a_2 = \frac{1}{2} - \frac{m_1 M_2}{m_1 + M_2} - (v_1 - v_2)^2$$

Wegen Kleinheit von  $m_1$  gegenüber  $M_2$  fann ber Nenner genügenb genau  $= M_2$  angenommen werben. Es wird bann:

$$a_2 = \frac{1}{2} m_1 (v_1 - v_2)^2$$

Der Arbeitsverlust für die ganze stoßende Wassermasse ift gleich der Summe ber Arbeitsverluste der einzelnen Wasserteilchen und beträgt danach, wenn  $\Sigma m_1 = M_1$  geset wird:

$$\mathfrak{A}_2 = \frac{1}{2} \, \mathfrak{M}_1 \, (v_1 - v_2)^2$$

Diese Größe ist von der Differenz der lebendigen Kräfte des Wassers vor und nach dem Stoße in Abzug zu bringen, um die an die gestoßene Fläche abgegebene Arbeit L zu erhalten. Die Leistung des Stoßes ist daher:

$$\mathbf{L} = \frac{\mathbf{M_{1}\,v_{1}^{\;2}}}{2} - \frac{\mathbf{M_{1}\,v_{2}^{\;2}}}{2} - \frac{1}{2}\,\mathbf{M_{1}}\,(\mathbf{v_{1}} - \mathbf{v_{2}})^{2} = \mathbf{M_{1}\,v_{2}}\,(\mathbf{v_{1}} - \mathbf{v_{2}})$$

ober, wenn die in der Sekunde zum Stoß gelangende Wassermenge mit Q, bas Gewicht eines Kubikmeters Wassers mit  $\gamma$  (= 1000 kg) bezeichnet wird:

$$\mathbf{L} = \gamma \, \frac{\mathbf{Q}}{\mathbf{g}} \, \mathbf{v_2} \, (\mathbf{v_1} - \mathbf{v_2}) \, \dots \, 265)$$

Der vom Wasser auf die Fläche ausgeübte Druck P ergibt sich nach Gl. 21) S. 25 aus der Beziehung zwischen mechanischer Arbeit und lebendiger Kraft:

$$P v_2 = L = \gamma \frac{Q}{g} v_2 (v_1 - v_2)$$

3u:

;

$$P = \gamma \frac{Q}{g} (v_1 - v_2) \dots \dots 266)$$

Für ben Fall, bağ die geftogene Fläche fich in Ruhe befindet ( $\mathbf{v_2} = \mathfrak{Rull}$ ), wird:

$$\mathbf{P} = \gamma \, \frac{\mathbf{Q}}{\mathbf{g}} \, \mathbf{v}_{1} \quad \dots \quad 267)$$

If  $\mathbf{F}$  ber Querschnitt ber Fläche, so geht nach Einsetzung von:  $\mathbf{Q} = \mathbf{F} \mathbf{v}$ ,

Gleichung 267) über in:

$$P = 2\gamma F \frac{v_1^2}{2g} = 2\gamma F h \quad . \quad . \quad . \quad . \quad 268$$

Die Leiftung bes Stoges wirb nach Gl. 265) ein Magimum für:

$$\mathbf{v_2} = \mathbf{v_1} - \mathbf{v_2}$$

ober:

$$\mathbf{v_2} = \frac{\mathbf{v_1}}{2} \quad \dots \quad \dots \quad 269$$

und ergibt fich bann zu:

$$L_{\text{max}} = \gamma \frac{Q}{2} \frac{{\mathbf{v_1}}^2}{2 g} = \gamma \frac{Qh}{2} \dots 270$$

Erfolgt der Stoß nicht durch einen geschlossenen Wasserstrahl, sondern im offenen, unbegrenzten Wasser, so fällt der Druck P gegen die Fläche F kleiner aus, als in Gl. 268) angegeben. Es wird alsbann:

$$P = k \gamma F \frac{\mathbf{v_1}^2}{2g} \dots \dots 271)$$

worin k ein Erfahrungstoeffizient ift.

Für eine bunne, rechtwinklig gegen bie Stromrichtung gehaltene, un= bewegliche Blatte ift: k = 1,86.

Bewegt sich bagegen bie Blatte in ruhenbem Basser mit ber Geschwindig= keit v,, so ist: k = 1,25.

### Abschnitt VI.

# Die Lehre vom Gleichgewicht gasförmiger Körper (Aerostatik).

§ 38.

# Allgemeine Geseke.

Die Gesete, welche bei bem Gleichgewicht ber tropfbar flüssigen Körper abgeleitet wurden, nämlich:

1. Der auf eine Flüffigkeit ausgeübte Druck pflanzt sich nach allen Richstungen gleichmäßig fort (§ 28 S. 156);

- 2. Der Drud einer Fluffigkeit auf eine Flache ift gleich bem Gewichte ber auf biefer Flache ruhenben Fluffigkeitsfäule (§ 30 S. 162);
- 3. Gin in eine Flüffigfeit eingetauchter Körper verliert an Gewicht fo viel, als das Gewicht der verdrängten Flüffigfeit beträgt (§ 31 S. 164);
- 4. Die Sohen zweier Flüffigkeitsfäulen über ber Trennungsfläche berfelben in ben Schenkeln zusammenhängenber Röhren verhalten fich umgekehrt wie die spezifischen Gewichte ber Flüffigkeiten (§ 32 S. 168);

gelten auch für die gasförmigen ober elastischen Flüssigkeiten. Es treten aber, hauptsächlich verursacht durch die Fähigkeit der gasförmigen Körper, sich verhältnismäßig leicht zusammendrücken zu lassen, bei diesen zum Teil ganz andere Erscheinungen auf als bei den tropfbar flüssigen Körpern.

Infolge des Bestrebens der gasförmigen Körper, sich immer weiter auszudehnen, übt eine Gasmasse auf die Wände eines Gefäßes, in welchem sie eingeschlossen ift, einen Druck aus, den man Spannkraft oder Erpansivetraft nennt. Im Bergleich zu dieser Kraft ist der Druck, welchen das Gas infolge seiner Schwere auf die Gefäßwände ausübt, so unmerklich klein, daß er vernachelässigt werden kann.

### \$ 39.

# Druck der atmosphärischen Luft. Barometer. Manometer.

Die Größe der Spannfraft eines Gases gibt man entweder durch ein Gewicht an, welches auf die Flächeneinheit einen ebenso großen Druck ausübt als das Gas; oder durch die Höhe einer Flüssigkeitssäule (Quecksilber oder Basser), welche in dem einen oben geschlossenen Schenkel zusammenhängender

Fig. 207.

76 cm

Röhren bem Drude bes Gafes auf die Oberfläche ber Flüffig= feit in bem anderen Schenkel bas Gleichgewicht halt.

Füllt man (Fig. 207) eine an einem Ende zugeschmolzene Glasröhre, beren Länge größer als 76 cm sein muß (sonst aber beliebig sein kann), mit Quecksilber, verschließt bann das offene Ende z. B. mit dem Finger, kehrt die Röhre um, taucht das verschlossen gehaltene Ende in ein mit Quecksilber gefülltes Gefäß und zieht den Finger zurück, so bleibt in der Glasröhre eine Quecksilbersäule von etwa 76 cm über der Oberstäche des Quecksilbers in dem Gefäße stehen, und über dieser Quecksilbersäule befindet sich in der Glasröhre ein luftsleerer Raum. (Bersuch von Torricelli.)

Eine folche Einrichtung, mit Einteilung versehen, so baß man die Sohe ber Quedfilberfäule ablesen kann, heißt Barometer (Schweremesser); die Sohe ber Quedfilberfäule nennt
man ben Barometerstand.

Die Quedfilberfäule von rund 76 em Höhe wird durch ben Drud ber atmosphärischen Luft auf die freie Oberstäche des Quedfilbers im Gleichgewicht gehalten. Da nun das spezifische Gewicht des Quedfilbers = 13,59 ift, so hat danach der Luftdruck auf ein Quadratzentimeter die Größe:

$$p_0 = 76 \cdot 13,59 = 1033 g$$

ober:

$$p_0 = 1.033 \text{ kg}$$

Diese Größe ist je nach ber Höhe bes Ortes veränderlich; außerdem auch noch abhängig von der geographischen Breite, von dem Wärmezustand und dem Feuchtigkeitsgehalte der Luft und wird bei Druckbestimmungen unter dem Namen Atmosphäre als Ginheit angenommen.

Da eine Quedfilberfäule von 0,76 m Höhe im Gleichgewichte gehalten wird durch eine Wassersaule von: 0,76.13,59 = 10,33 m, so läßt sich ber Atmosphärendruck auch erklären als:

ber Drud einer Quedfilberfaule von 0,76 m bobe

ober:

#### ber Drud einer Bafferfäule von 10,33 m Bobe.

Anstatt bieser sog. physikalischen Atmosphäre hat man bei Rechenungen, wie solche in ber technischen Mechanik vorkommen, ben Begriff ber technischen ober metrischen Atmosphäre als Einheit eingeführt, und man versteht hierunter:

#### ben Trud von 1 kg auf 1 qcm.

Es ergibt sich baher folgende Zusammenstellung:

1 phyfitalische (alte) Atm. 
$$\mathbf{p}_0 = 1{,}033 \text{ kg/qcm.}$$

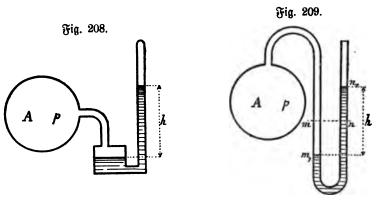
$$= 76 \text{ cm Quedfilberfäule (von 0°)}$$

$$= 10{,}33 \text{ m Wasseriale (von 4°)}$$

1 technische (neue) Atm. 
$$p_0=1~kg/qcm$$
. = 73,55 cm Quecksilbers. (von  $0^0$ ) = 10 m Bassersäule (von  $4^0$ ) . . 273)

Das Manometer, welches bazu bient, ben Druck von Gasen und Dämpsen zu messen, unterscheibet sich von bem Barometer im Grundgedanken nur badurch, daß auf die Oberstäche des Quecksilbers im Gefäße nicht der Druck der freien Atmosphäre wirkt, sondern die Spannkraft p des in dem Behälter A eingeschlossenen Gases oder Dampses (Fig. 208).

Das Hebermanometer (Fig. 209) besteht aus einer zum Teil mit



Quedfilber angefüllten gebogenen Röhre, beren einer Schenkel oben offen ift, während ber anbere Schenkel mit bem Gasbehälter A in Berbinbung fteht.

Ist der Druck im Behälter A gleich dem Druck der äußeren Luft, so liegt der Quecksilberspiegel in beiden Schenkeln in einer Wagerechten mn. Bergrößert sich nun die Spannung des Gases im Behälter, so sinkt das Quecksilber in dem einen Schenkel der Röhre um das Maß mm, und steigt zugleich in dem anderen Schenkel um das Maß nn,.

Der Überbruck bes Gases über ben Druck ber äußeren atmosphärischen Luft wird daher gemessen burch die Quecksilbersäule von der höhe:

$$h = m m_1 + n n_1$$

Bei größeren Drüden würden jedoch solche Quedfilbermanometer sehr hoch ausgeführt werden müffen; anftatt bessen verwendet man dann Metalls manometer (Federmanometer).

Aufgabe 116. Wie groß, in (phpfitalischen) Atmosphären ausgebrudt, ift ber Drud auf ben Kolben einer Pumpe, über welchem eine Bafferfaule von 50 m fteht? Auflösung.

$$p = \frac{50}{10,33} = 4,84$$
 Atm. (= 5 kg/qcm.)

Aufgabe 117. Der Kolben eines Kraftsammlers (Affumulators) von 25 cm Durchmeffer ist beschwert burch ein Gewicht von 200 000 kg. Wieviel (technische) Atmossphären Druck werden baburch erzeugt?

Muflofung. Die Rolbenflache ift:

$$F = \frac{d^2 \pi}{4} = \frac{25^2 \cdot 3,14}{4} = 491 \text{ qcm}$$

Folglich:

$$p = \frac{200\ 000}{491} = \sim 407\ Mtm. (= 407\ kg/qcm)$$

Aufgabe 118. Belche Sobe muß eine Beingeistfäule (fpez. Gewicht = 0,8) haben, um einer 0,76 m hohen Quecksilberfäule (fpez. Gewicht = 13,59) bas Gleichzgewicht zu halten ?

Auflofung.

$$h = 0.76 \cdot \frac{13.59}{0.8} = 12.91 \text{ m}$$

Aufgabe 119. An einem Gasbehälter A ift ein mit Quedfilber gefülltes Hebersmanometer (Fig. 209) angebracht, bei welchem man h = 45,6 cm mißt. Wie groß ift ber Gasbrud p im Behälter (in techn. Atm. Überbrud)?

Auflösung.

$$p = \frac{45,6}{73,55} = 0,62$$
 Atm. Überbrud (= 0,62 kg/qcm).

§ 40.

## Die Gesetze von Mariotte und Gan-Lussac.

Bei gleicher Temperatur ist ber Rauminhalt einer Gasmasse umgekehrt verhältnisgleich bem Drucke, welchen bieselbe auf bie einschließenben Gefäßwände ausübt. (Geses von Mariotte.) Es sei V ber Rauminhalt und p ber Druck einer bestimmten Gasmasse. Denkt man sich dieselbe auf den Raum  $V_1$  zusammengepreßt, und wird der diesem Keineren Rauminhalte entsprechende Druck mit  $p_1$  bezeichnet, so ist nach dem obigen Gesetz:

Bei gleichem Drud ift bie Bergrößerung bes Rauminhalts einer Gasmaffe verhältnisgleich ber Temperaturzunahme. (Gefet von Gan=Luffac.)

Es sei  $V_0$  der der Temperatur Null entsprechende Rauminhalt einer Gasmasse, in welcher der Druck p stattfindet. Wird dann bei unverändertem Druck die Temperatur auf  $\mathbf{t}^0$  erhöht, so vergrößert sich der Rauminhalt von  $V_0$  auf V und es ist:

$$\frac{\mathbf{V}-\mathbf{V_0}}{\mathbf{V_0}}=\alpha\,\mathbf{t}$$

ober:

$$V = V_0 (1 + \alpha t) \dots 275$$

worin für ben Ausbehnungstoeffizienten α einzuseten ift:\*)

$$\alpha = 0.00867 = \frac{1}{278} \dots 276$$

Bringt man ein anderes Mal dieselbe Gasmasse bei bem gleichen Druck p auf die Temperatur to, so wird der Rauminhalt:

$$V_1 = V_0(1 + \alpha t_1)$$

Durch Division ber Ausbrücke für V und V, erhält man:

Die Bereinigung ber Gesetze von Mariotte und Gan=Lussac gibt bie Beziehung zwischen Rauminhalt, Druck und Temperatur zweier gleicher Gasmassen, bei benen sowohl ber Druck als auch bie Temperatur verschieden ist. Bergleicht man beibe Gasmassen mit einer britten Gasmasse, welche mit der ersteren gleichen Druck, mit der zweiten gleiche Temperatur zeigt, so erhält man folgende Zusammenstellung:

		Rauminhalt	Temperatur	Druc
Gasmasse	1.	$\mathbf{v}$	t	p
"	<b>2</b> .	$\mathbf{v_{_1}}$	$\mathbf{t_{i}}$	$\mathbf{p_i}$
"	3.	$\mathbf{V_2}$	$\mathbf{t_i}$	p

Für die Gasmaffen 1 und 3 folgt nach bem Gan=Luffacichen Gefete (Gl. 277):

<sup>\*)</sup> Der Ausbehnungstoeffizient  $\alpha$  für die verschiedenen Gase ist (streng genommen) nicht konstant; ber oben angegebene Wert  $\alpha = \frac{1}{273}$  gilt für Luft, kann aber auch als Mittelwert für Gase im allgemeinen gewählt werben.

$$\frac{V}{V_2} = \frac{1 + \alpha t}{1 + \alpha t_1}$$

Für bie Gasmassen 2 und 3 ergibt sich nach bem Mariotteschen Gesete (Gl. 274):

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{p_1}{p}$$

Durch Multiplikation beiber Ausbrücke erhält man:

$$\frac{\mathbf{V}}{\mathbf{V}_{1}} = \frac{\mathbf{p}_{1}}{\mathbf{p}} \frac{1 + \alpha \mathbf{t}}{1 + \alpha \mathbf{t}_{1}}$$

ober, wenn man Zähler und Nenner durch  $\alpha$  dividiert und nach Gl. 276)  $a=\frac{1}{273}$  einsetzt:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{p_1}{p} \frac{273 + t}{273 + t_1} \dots 278$$

Da bie Gasmassen als gleich vorausgesest wurden, so sind auch beren Gewichte gleich; also:

$$V\gamma = V_1\gamma_1$$
 ober:  $\frac{V}{V_1} = \frac{\gamma_1}{\gamma}$ 

worin  $\gamma$  und  $\gamma_1$  die Gewichte der Kubikeinheit bedeuten. Also auch nach Gl. 278):

$$\frac{\gamma_1}{\gamma} = \frac{p_1}{p} \frac{273 + t}{273 + t_1}$$

ober:

$$\frac{\mathbf{p}}{\gamma(273+\mathbf{t})} = \frac{\mathbf{p}_1}{\gamma_1(273+\mathbf{t}_1)} \dots \dots 279$$

Gl. 279) kann nun zur Vergleichung verschieben großer Gasmassen benutt werben, weil barin die von den Wassen abhängigen Rauminhalte nicht mehr vorkommen.

Die Werte: 273+t bezw. 273+t, bezeichnet man als die sog. absoluten Temperaturen T und  $\mathbf{T}_1$ . Die Gl. 277) bis 279) lassen stan in folgender einfacherer Form schreiben:

$$\frac{\mathbf{v}}{\mathbf{v}_1} = \frac{\mathbf{T}}{\mathbf{T}_1} \dots \dots \dots \dots \dots 277 \mathbf{a}$$

$$\frac{\mathbf{V}}{\mathbf{V}_1} = \frac{\mathbf{p}_1}{\mathbf{p}} \frac{\mathbf{T}}{\mathbf{T}_1} \dots \dots 278 \mathbf{a}$$

$$\frac{\mathbf{p}}{\gamma \mathbf{T}} = \frac{\mathbf{p}_1}{\gamma \mathbf{T}_1} \quad \dots \quad \dots \quad 279 \, \mathbf{a}$$

Wird ber Rauminhalt, den 1 kg irgend eines Gases bei einem bestimmten Drucke  $p_0$  und bei  $0^0$  Temperatur einnimmt, mit  $V_0$  bezeichnet, so folgt aus SI. 278):

$$p V = p_0 V_0 \cdot \frac{273 + t}{273}$$

Der Wert:  $\frac{p_0}{273}$  ist für jedes Gas eine bestimmte Größe und wird mit R bezeichnet (sog. Gastonstante); also:

$$pV = R (273 + t)$$

ober nach Ginführung ber absoluten Temperatur T ergibt fich bie allgemeine Buftanbegleichung ber Gaje:

$$\mathbf{pV} = \mathbf{RT} \quad . \quad 280)$$

Durch Anwendung der Gl. 280) auf irgend einen bestimmten Zustand p, V und T läßt sich R bestimmen.

3. B.: ber Druck ber atmosphärischen Luft an ber Meeresoberstäche hat bei mittlerem Barometerstande und bei ber Temperatur to = Rull (also  $T_0 = 273$ ) für ein Quabratmeter die Größe (vergl. Gl. 272, S. 186):

$$p_0 = 10333 \text{ kg}$$

und das Gewicht eines Rubitmeters berfelben ift:

$$\gamma_0 = \frac{1}{V_0} = 1,298 \text{ kg} \dots 281$$

Durch Ginsetzung bieser Werte in Gl. 280) ergibt bann fich für atmosphä= rische Luft:

$$R = \frac{p_0 V_0}{T_0} = -\frac{10838}{1.298 \cdot 273} = 29,27 \quad . \quad . \quad . \quad 282)$$

Aufgabe 120. Bei einer Dampfmaschine erhalte ber Kolben nur währenb 1/s bes hubes (20 %) Füllung) frifchen Dampf von ber Spannung p und werde bann burch bie Spanntraft bes Dampfes weiter bewegt. Wie groß ist die Dampfspannung p, am Ende bes hubes unter Annahme unveränderter Temperatur?

Auflöfung. Wirb ber Sub mit h, ber Durchmeffer bes 3plinbers mit D bezeichnet, fo find bie ben Druden p und p, entsprechenben Rauminhalte:

$$V = \frac{D^2 \pi}{4} \frac{h}{5}$$
 bezw.  $V_1 = \frac{D^2 \pi}{4} h$ 

Allio:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{1}{5}$$

Folglich nach Gl. 274):

$$p_1 = p \, \frac{V}{V_1} = \frac{1}{\delta} \, p$$

3. B.: Für eine Anfangsspannung des Dampfes von p = 6 Utm. Überdruck = 7 Atm. absolute Spannung würde sich die Endspannung ergeben zu:

$$p_1=\frac{7}{5}=1,4$$
 Atm. bezw. = 0,4 Atm. Überbrud.

Aufgabe 121. Bei einer Hochofenanlage habe bas Kaltwindrohr (bas Rohr, welches ben Bind von ben Gebläsen nach ben Binberhigern führt) ben Durchmeffer Di; bas Heißwindrohr (bas Rohr, welches ben Bind von den Binderhigern zum Hochsofen führt) den Durchmeffer D. In welchem Verhältnis muffen die Durchmeffer Dund Di zu einander stehen, wenn die Temperatur des kalten Bindes = 15°, die des

erhitten = 700° ift, und wenn bie Bindgeschwindigkeit in beiben Rohrleitungen bie gleiche fein foll ?

Muflofung. Bei ber Bindgeschwindigkeit vift ber Rauminhalt ber in ber Sekunde burchftromenben Bindmenge

in dem Kaltwindrohre: 
$$V_i = \frac{D_i^2 \pi}{4} v$$

, , heißwindrohre: 
$$V = \frac{D^2 \pi}{4} v$$

Folglich:

$$\frac{V}{V_1} = \frac{D^2}{D_1^2}$$

ober nach Bl. 277) bezw. Bl. 277a):

$$\frac{D}{D_1} = \sqrt{\frac{273 + 700}{273 + 15}} = 1,84$$

Der Durchmeffer bes Heißwindrohres muß also 1,84 mal so groß sein als ber Durchmeffer bes Kaltwindrohres.

Auf gabe 122. Wie viel wiegt ein Rubikmeter atmosphärische Luft bei einer Temperatur von 80° und bei normalem Luftbrud?

Nuflösung. Durch Ginsetzung von T=273+80 und  $p=10\,333$  in Gl. 282) ergibt sich:

$$V = \frac{1}{\gamma} = \frac{R \cdot T}{p} = \frac{29,27 \cdot 353}{10 \cdot 333} = 1$$

also:  $\gamma = 1 \text{ kg}$ .

#### § 41.

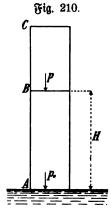
# Barometrische Söhenmessung.

Der Luftbruck in ber Atmosphäre nimmt mit der Höhe ab, weil auf die unteren Schichten höhere Luftsäulen drücken als auf die oberen. Betrachtet man einen vom Meeresspiegel dis zu der Grenze der Atmosphäre reichenden Luftzhlinder vom Querschnitt 1 (Fig. 210), so ist der Druck po am Meeress

spiegel gleich bem Gewichte ber ganzen Säule AC; ber Druck p in ber Höhe H gleich bem Gewichte ber Säule BC.

Da nun der Druck auf das Queckfilber des Barometers von dem Gewichte der darüber befindlichen Luftfäule herrührt, so verhalten sich die Barometerstände wie die Luftbrücke. Der Barometerstand ist daher abhängig von der Höhe des Ortes über dem Meeresspiegel und um so kleiner, je höher der Ort liegt. Man erhält dadurch ein Mittel, den Höhenunterschied zweier Orte durch das Barometer zu bestimmen.

Am Meeresspiegel und bei 0° Temperatur wiegt 1 cbm Quecksilber 13590 kg; 1 cbm Luft 1,293 kg; folglich ist die Luft  $\frac{13590}{1.293}=\sim 10500$ mal so leicht



als Queckfilber. Eine Queckfilberfäule von 1 mm Höhe wird daher im Gleichsgewichte gehalten durch eine Luftfäule von 10500 mm = 10,5 m Höhe. Das Barometer, welches am Meeresspiegel 760 mm zeigt, wird also, wenn man es um 10,5 m hebt, auf 759 mm fallen.

Da aber die Dichtigkeit der Luft mit der Höhe abnimmt, so wird bas Barometer nicht in dem selben Berhältnis fallen, in welchem es höher gebracht wird. Außerdem übt die Temperatur Einfluß aus. Bei genauen Bestimmungen sind wegen des Feuchtigkeitsgehaltes der Luft, wegen der Abnahme der Schwere mit der Höhe und wegen der verschiedenen Größe der Schwere in verschiedenen Breitengraden noch besondere Berichtigungen anzubringen. Für mittlere deutsche Berhältnisse kann die Annäherungsformel benutzt werden:

$$H = 18400 (log B - log b) . . . . . . 283$$

worin H ben Höhenunterschied zweier Orte in Metern; B und b bie Barometers stände am unteren bezw. oberen Orte bedeuten.

Aufgabe 123. An zwei Orten find bie Barometerftanbe B = 740 mm und b = 640 mm gleichzeitig beobachtet. Wie groß ift ber Sohenunterschied berfelben?

Auflöfuna.

$$\begin{array}{c} \log B = 2,86923 \\ \log b = 2,80618 \\ \log B - \log b = 0,06305 \end{array}$$

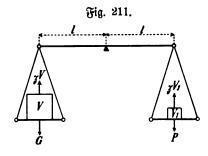
Folglich nach Gl. 283):

$$H = 18400.006305 = 1160 \text{ m}$$

§ 42.

# Auftrieb der Luft. Steigkraft und Steighöhe des Luftballons.

Jeber in ber Luft befindliche Körper verdrängt eine Luftmasse von gleichem Rauminhalte und erleibet infolgedessen einen Auftrieb, bessen Größe gleich dem Gewichte der verdrängten Luft ist. Der Druck, welchen der Körper auf seine Unterlage ausübt, ist also nicht das wirkliche Gewicht desselben, sondern der überschuß des wirklichen Gewichtes über den Auftrieb der atmosphärischen Luft.



Ift G bas wirkliche, P bas scheinbare Gewicht bes Körpers, ferner V sein Rauminhalt und  $V_1$  ber Rauminhalt bes Gewichtstückes, so ist bei einer gleicharmigen Bage (Fig. 211), wenn  $\gamma$  bas Gewicht von 1 cbm Luft bebeutet:

$$G - \gamma V = P - \gamma V$$

ober:

$$G = P + \gamma (V - V_1) \dots \dots 284$$

193

Das wirkliche Gewicht eines Körpers ift nur bann gleich seinem scheinsbaren Gewichte, wenn görper und Gewichtstud gleichen Rauminhalt haben.

Gin Körper, bessen Gewicht geringer ist als ber Auftrieb ber atmosphärischen Luft, wird burch eine Kraft P aufwärts getrieben, welche gleich ist bem Ueberschuß bes Auftriebs A über bas Gewicht G bes Körpers; also:

Hiernach fann 3. B. die Steigkraft eines Luftballons (Fig. 212) berechnet werden. Ift V der Rauminhalt des Ballons,  $\gamma$  das Gewicht von 1 cdm Luft am Boden,  $\gamma'$  das Gewicht von 1 cdm Gas, mit dem der Ballon gefüllt ist, G das Gewicht der Ballonhülle samt Jubehör und Belastung, so ergibt aus Gl. 285) die Steigkraft des Ballons am Boden:

$$\mathbf{P} = \mathbf{V} (\gamma - \gamma') - \mathbf{G} \dots 286)$$

Der Ballon wird so lange in die Höhe steigen, bis er in eine Luftschicht kommt von so geringem Gewichte (7, für ein Nubikmeter), daß die verdrängte Luftmasse sein Gesamtgewicht nicht mehr übertrifft, also  $P=\Re U$  ift. Aus Gl. 286) folgt dann:

$$0 = V(\gamma_1 - \gamma') - G$$

ober:

$$\gamma_1 = \gamma' + \frac{G}{V} \dots 287$$

Da sich die Gewichte  $\gamma$  und  $\gamma_1$  für ein Rubikmeter verhalten wie die Luftbrücke, diese aber nach § 41 wie die Barometerstände, so ergibt sich die Steighöhe des Ballons nach Gl. 283) S. 192 zu:

$$H = 18400 (\log \gamma - \log \gamma_1)$$
. . . 288)

Aufgabe 124. Gin Stud Rorf, beffen Rauminhalt V = 0,42 cbm betrug, wurde auf einer gleicharmigen Bage von einem gußeisernen Gewichtstud P = 100 kg im Gleichgewichte gehalten. Bie groß ist bas wirkliche Gewicht bes Rorfftudes?

Auflösung. Nimmt man bas spezifische Gewicht bes Gugeisens zu 7,25 an, so ift (ba 1 cbm Gugeisen 7250 kg wiegt) ber Rauminhalt bes Gewichtstudes:

$$V_i = -\frac{100}{7250} = \infty 0,014 \text{ cbm}$$

Folglich:

$$V - V_1 = 0.42 - 0.014 = 0.406$$
 cbm

G

Rechnet man nach Gl. 281) S. 190 1 cbm Luft zu rund 1,3 kg, so ergibt sich nach Gl. 284):

$$G = 100 + 1.3 \cdot 0.406 = 100.53 \text{ kg}$$

Aufgabe 125. Ein mit Leuchtgas gefüllter Luftballon habe ben Rauminhalt  $V=1800~{\rm cbm}$ ; bas Gewicht besselben samt Jubehör und Belastung sei  $G=800~{\rm kg}$ . Es soll bie Steigkraft P bes Ballons am Boben und bie Steighöhe H berechnet werben  $(\gamma=1,3$  für Luft;  $\gamma'=0,52$  für Leuchtgas).

Auflofung. Rach Gl. 286) ift bie Steigfraft:

$$P = 1800 (1.3 - 0.52) - 800 = \infty 600 \text{ kg}$$

1 cbm Luft am oberen Enbe ber Steighobe wiegt nach Bl. 287):

$$\gamma_1 = 0.52 + \frac{800}{1800} = 0.96 \text{ kg}.$$

Folglich Steighohe H nach Gl. 288):

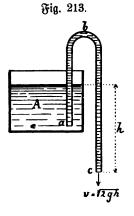
$$H = 18400 (log 1,3 - log 0,96) = \infty 2423 m.$$

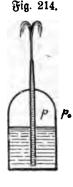
§ 43.

# Anwendungen des Luftdruckes.

#### 1. Der Beber (Fig. 213).

Ein vorher luftleer gemachtes gekrümmtes Rohr abc (ein sogen. Heber) wird mit dem einen kürzeren Schenkel in ein mit Wasser gefülltes Gefäß A getaucht, während das Ende c des anderen längeren Schenkels geschlossen gehalten wird. Vermöge des Atmosphärendrucks steigt dann das Wasser in dem kürzeren Schenkel bis zu der Höhe  $\mathbf{h}_0 = 10,33~\mathrm{m}$  über dem Wasserspiegel des Gefäßes empor oder fließt, wenn die höchste Stelle des Hebers um weniger als  $10,33~\mathrm{m}$  vom Wasserspiegel absteht, in den längeren Schenkel über. Wird das Rohr dei c geöffnet, so wird das Wasser dort ausstießen und zwar mit um so größerer Geschwindigkeit, se tieser den Punkt aunter dem Wasserspiegel liegt. Das Gefäß kann auf diese Weise gänzlich entleert werden, wenn das Rohrende a dis auf den Gefäßboden gesenkt wird.





#### 2. Der Beronsball (Fig. 214).

Dieser besteht aus einem luftbicht verschlossenen Gefäße, in welchem sich ein Rohr besindet, das unten bis nahe an den Boden des Gefäßes reicht und oben mit einem verjüngten Munbstück versehen ist. Wird das Gefäß bis zu einer beliebigen Höhe mit Wasser gefüllt, und die über dem Wasser besindliche Luft auf irgend eine Art (z. B. durch Einblasen mit dem Munde) verdichtet, so wird vermöge des Überdrucks der inneren verdichteten Luft über die äußere das Wasser in dem Rohre emporgetrieben und sprist durch das Mundstück in einem Strahle aus. (Der Heronsball sindet unter dem Namen Windsessels vielsache Anwendung.)

#### 3. Die Saugpumpe (Subpumpe Fig. 215).

Dieselbe besteht aus bem Pumpen-Bylinder A, in dem sich ein mit einem Bentil a versehener, luftdicht schließender Kolben vermittelst der Kolbenstange C auf und nieder bewegen läßt, und aus dem Saugrohre B, welches dis unter den Spiegel des zu hebenden Wasser reicht. Zwischen Zylinder und Saugrohr befindet sich ein zweites, sogen. Bodenventil b; beide Bentile öffnen sich

nur nach oben. Wird der Kolben von der tiefsten Stellung aus gehoben, so entsteht unter demselben eine Luftleere; infolgedessen öffnet sich das Bentil d, während das Bentil a, auf welches von oben der Luftdruck wirkt, geschlossen ist. Die Luft verdünnt sich dabei im Inlinder und im Saugrohre, und das Wasser wird in letzterem etwas emporsteigen. Beim Niedergange des Kolbens schließt sich das Bentil d, während sich a öffnet; die Luft bleibt daher im Saugrohre verdünnt und wird beim nächsten Aufgange des Kolbens, wobei wieder d offen, a geschlossen ist, noch weiter verdünnt, so daß das Wasser höher aufsteiat.

Je mehr nun beim abwechselnben Auf= und Niedergange bes Kolbens die Luft in dem Saugrohre verdünnt wird, um so höher wird das Wasser in dem=selben durch den äußeren Luftdruck getrieben; gelangt schließlich in den Pumpenzhlinder und sodann beim Niedergange des Kolbens über das Bentil a, so daß es beim nächsten Aufgange des Kolbens dis zum Ausgußrohr E gehoben wird und dort absließt.

Da ber atmosphärische Drud einer Wassersäule von  $h_0=10{,}33~\mathrm{m}$  das Gleichgewicht hält, so kann

bie Bumpe nur bann wirksam sein, wenn die Sohe bes Bentils a in ber höchsten Stellung bes Kolbens über bem Unterwasserspiegel kleiner als 10,33 m ift. Praktisch geht man kaum über 7 bis 8 m hinaus.

Bezeichnet man die Kolbenfläche mit F, die augenblickliche Sohe des

Fig. 215.

h

Bentils a über bem Bafferspiegel mit h, unter bem Ausgugrohr mit h, jo ift ber von oben nach unten auf ben Kolben wirfende Drud:

$$P_1 = p_0 F + \gamma b_1 F$$

Der von unten nach oben auf ben Rolben ausgeübte Drud ift:

$$P_2 = p_0 F - \gamma h F$$

Folglich beträgt die zum Heben des Kolbens erforderliche Kraft (ohne Berücklichtigung der Bewegungswiderstände):

$$P = P_1 - P_2 = p_0 F + \gamma h_1 F - p_0 F + \gamma h F$$

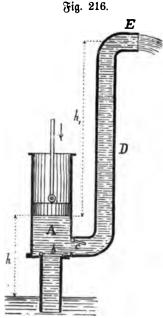
ober:

$$P = \gamma F (h + h_1) = \gamma F H \dots 289$$

wenn mit H bie gesamte Förderhöhe, b. h.: Abstand von Unterwasser= bis Oberwasserspiegel bezeichnet wirb.

#### 4. Die Drudpumpe (Fig. 216).

Diese unterscheibet sich von der Saugpumpe dadurch, daß der Kolben fein Bentil hat; statt dessen ist das unten am Pumpenzylinder A angebrachte Steigrohr (Drudrohr) D mit einem Bentil versehen. Man nennt b das Saugventil, c das Drudventil.



Nachdem das Wasser durch das Saugventil b bis in den Jylinder getreten ist, wird es beim Riedergange des Kolbens, wobei d geschlossen, c geöffnet ist, in dem Druckrohre D bis zu dem Ausgußrohre E emporgetrieden.

Die zum Heben bes Kolbens erforderliche Kraft ergibt sich in ähnlicher Weise wie unter 3., wenn wieder mit F die Kolbenfläche bezeichnet wird, nach Fig. 216 zu:

$$\mathbf{P} = \gamma \mathbf{F} \mathbf{h} \dots \dots 290$$

Beim Niedergange bes Kolbens ift eine Bafferfäule von ber Sohe h, zu heben; bie bazu erforberliche Kraft ist:

$$P' = \gamma F h_1 \quad . \quad . \quad 291$$

Die Länge bes Saugrohres einschließlich Kolbenhub barf auch hier theoretisch 10,33 m nicht überschreiten. Die Länge bes Druckrohres kann beliebig angenommen werben; es ist babei nur zu berücksichtigen, daß die zum Heben ber Wassersäule erforderliche Kraft P' in gleichem Verhältnis mit der Höhe berselben zunimmt.

Außer ber beschriebenen einfach mirten=

ben Drudpumpe, bei welcher nur Baffer mahrend bes Rieberganges bes Rolbens geforbert wird, fommen auch boppelt wirfenbe (mit 4 Bentilen) vor; biefe

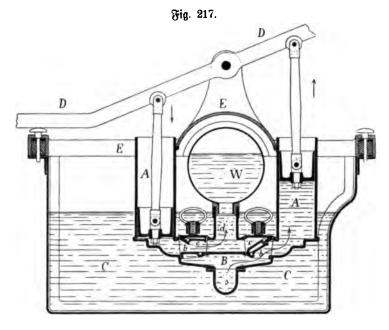
liefern Wasser sowohl beim Aufgang als auch beim Niedergang des Kolbens. Häufig werden jedoch in der Pracis zwei gekuppelte, einfach wirkende Bumpen einer boppelt wirkenden vorgezogen.

#### 5. Die Feuerspriße (Fig. 217).

Dieselbe besteht aus zwei einsach wirkenden Druckpumpen A, welche durch das Bentilgehäuse B miteinander verbunden sind, und deren Kolben eine abwechselnde Bewegung aussühren. Während der eine Kolben aufsteigt, geht gleichzeitig der andere nieder. Beim Aufsteigen des einen Kolbens (Fig. 217 rechts) gelangt das Wasser aus dem Saugrohr s durch das geöffnete Bentil b in den Pumpenzyllinder A, während Bentil c geschlossen ist. Beim Niedergange des Kolbens (Fig. 217 links) schließt sich Bentil d, und das Wasser wird durch das geöffnete Bentil e in das Druckrohr d bezw. in den Windkessel W gestrieben.

Die ganze Pumpenanordnung befindet sich innerhalb des Wasserkaftens C und ist vermittelst Schrauben an dem über dem Wasserkaften angebrachten Träger E aufgehängt. Um Träger ist ebenfalls der Druckbaum D gelagert.

Bei fortgesetten Pumpen wird das Wasser in den außen am Druckrohr d befestigten Sprigenschlauch gepreßt und tritt in einem fräftigen Strahle aus dem Mundstiick desselben aus. Gleichzeitig steigt das Wasser im Windsessel wird. wodurch die in demselben befindliche Luft start zusammengepreßt wird.



Der 3med bes Windkeffels besteht barin, baß bas Baffer bei jedem Niedergange bes einen ober anderen Kolbens nicht stoftweise, sondern in einem

stetigen Strahle ausgetrieben wird, ba die zusammengepreßte Luft einen gleiche mäßigen Druck auf das Wasser im Windkessel ausübt. Gewöhnlich wird der Inhalt des Windkessels gleich dem viere bis fünfsachen Inhalt eines Pumpensyllinders gemacht.

Die bei einer Feuersprize gegebenen Größen sind die Strahlhöhe H, die in der Sekunde zu liefernde Wassermenge Q und die Hubhöhe s, sowie die Geschwindigkeit C des Angriffspunktes der an den Druckdäumen arbeitenden Mannschaft.

Bürbe ber aus dem Munbstüd mit ber Geschwindigseit v austretende Bafferstrahl im luftleeren Raume emporsteigen, so wäre die theoretische Strahlhöhe:

$$H' = \frac{v^2}{2g}$$

Begen bes Luftwiberstandes ist die wirklich erreichte Strahlhöhe H für mittlere Berhältnisse nur etwa  $^4/_6$  so groß; also  $H'=^5/_4$  H. Danach erhält man aus der letten Gleichung für v:

$$v = \sqrt{2} g \cdot \sqrt[5]{4} H = 4,95 \sqrt{H} \cdot ... \cdot 292$$

Der Durchmeffer d bes Munbstudes folgt bann aus:

$$\frac{d^2\pi}{4} v = \frac{d^2\pi}{4} 4.95 \sqrt{H} = Q \dots 293$$

Bei m-facher ilbersetung des Druckebels ist die Geschwindigkeit bes Bumpenkolbens:

$$c = \frac{C}{m} \quad \dots \quad \dots \quad 294)$$

und der Rolbenhub:

Der Durchmeffer D bes Rolbens ergibt fich aus ber Bebingung:

$$\frac{D^2 \pi}{4} c = \frac{d^2 \pi}{4} v \dots 296$$

Wird die am Druckbaume ausgeübte Rraft mit P bezeichnet, so leistet die Mannschaft in ber Sekunde die Arbeit:

$$\mathfrak{A} = PC$$

Die Arbeit, welche erforderlich ift, die Bassermenge Q auf die (theo= retische) Sohe H' = 5/4H zu heben, ist:

$$\mathfrak{A}_{1} = 1000 \, \mathrm{Q}^{5}/_{4} \, \mathrm{H}$$

Folglich ift bei bem Büteverhältnis z:

$$\mathfrak{A} = \frac{1}{r} \cdot \mathfrak{A}_{1}$$

ober:

woraus sich die erforberliche Rraft P berechnen läßt.

Bei Anwendung von Schläuchen ift auf den Röhrenwiderstand Rüdficht zu nehmen, der berechnet werden kann nach Gl. 254) S. 178, worin aber der Roeffizient 0,024 zu ersetzen ift durch 0,04. Ift bie Länge, d, der Durchmesser bes Schlauches und v, die Geschwindigkeit des Wassers in demsselben, so ift die zu überwindende Widerstandshöhe:

$$h_1 = 0.04 \cdot \frac{l}{d_1} \cdot \frac{{v_1}^2}{2 g} \cdot \dots \cdot \dots \cdot 298$$

und man erhält ftatt (81. 297):

$$PC = \frac{1}{\eta} 1000 Q(5/4 H + h_1) \dots 299)$$

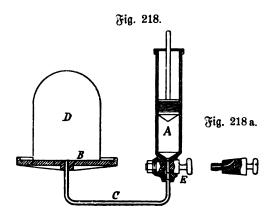
Der Drud im Binbfeffel in Atmosphären ober in kg/qcm ift:

$$p = \frac{{}^{5/4}H + h_1}{h_0} = \frac{{}^{5/4}H + h_1}{10} . . . . . . . . 300)$$

#### 6. Die Luftpumpe (Fig. 218).

Sie dient vorzugsweise zum Verdünnen der Luft, kann aber auch zum Berdichten berselben benütt werden. Die Hauptbestandteile der Luftspumpe sind: 1. Der Zhlinder A, in welchem sich ein dicht schließender Kolben auf und nieder bewegen läßt; 2. die durch das Rohr C mit dem Zhlinder verdundene, sorgfältig abgeschliffene Platte B (Teller); 3. die meist aus Glas hergestellte Glode D, in welcher, nachdem sie luftdicht auf den Teller gesett ist, die Luft verdünnt werden soll; 4. der Hahn E, welcher dazu dient, die Berbindung zwischen dem Zhlinder und der Glode entweder herzustellen oder abzuschließen.

Der hahn ift mit zwei Bohrungen versehen; wird ber Kolben in bie



Höhe gezogen, so hat der Hahn die in Fig. 218 angegebene Stellung. Die in der Glode D und im Rohre C enthaltene Luft behnt sich dabei um den Raum des Jylinders aus und wird folglich verdünnt. Beim Niedergange des Kolbens wird der Hahn durch Drehung um 90° in die Stellung Fig. 218 a gebracht, wodurch die Luft in C und D abgesperrt, A aber mit der äußeren Luft verbunden wird, so daß die im Jylinder besindliche Luft nach außen entsweichen kann. Durch fortgesetzes Aufs und Niederbewegen des Kolbens bei entsprechender Hahnstellung wird die Luft immer mehr und mehr verdünnt.

Wird ber Rauminhalt bes Inlinders mit V, ber ber Gloce nebst bem Rohr mit V, bezeichnet, so ist die Berdünnung ber Luft:

nach dem ersten Hube 
$$=$$
  $\left(1+\frac{V}{V_1}\right)$  , where  $=$   $\left(1+\frac{V}{V_1}\right)^2$  all gemein  $=$   $\left(1+\frac{V}{V_1}\right)^n$ 

Ift 3. B.  $V_1=2\,V$ , so würde nach dem britten Hube die Berdünnung der Luft:

$$\left(1+\frac{1}{2}\right)^8=\frac{27}{8}$$

sein; b. h. das Gewicht von 1 cbm der verdünnten Luft würde nur 8/27 von dem der gewöhnlichen atmosphärischen Luft betragen.

Soll die Luftpumpe zum Berdichten der Luft benut werden, so erhält der Hahn gerade die umgekehrte Stellung als beim Berdünnen der Luft. Die in Fig. 218 angegebene Hahnstellung würde also dem Niedergange des Kolbens entsprechen. An das Ende des Rohres C ist dann statt des Tellers B die entsprechend gestaltete Gloce D luftdicht aufzuschrauben.

Aufgabe 126. Es sollen die Abmessungen und die erforderliche Betriebstraft einer Feuerspritze berechnet werben, welche in der Sekunde 0,007 cbm Basser auf eine Hohe H = 20 m zu bringen imstande ist. Dabei sind folgende Berte gegeben:

Hubhöhe der Mannschaft  $\dots$  s = 1,25 m Geschwindigkeit des Druckbaumes  $\dots$  C = 1,4 , Geschwindigkeit der Pumpenkolben  $\dots$  c = 0,28 , Güteverhältnis der Pumpen  $\dots$   $\eta$  = 0,75 Durchmesser des Schlauches  $\dots$   $\eta$  = 0,05 , Länge des Schlauches  $\dots$   $\eta$  = 20

Auflösung. Rach Gl. 292) S. 198 wirb:

$$v = 4.95 \sqrt{20} = 22.14 m$$

Folglich nach Gl. 293):

$$\frac{\mathrm{d}^{2}\pi}{4} = \frac{0,007}{22.14} = 0,000316 \text{ qm} = 3,16 \text{ qcm}$$

ober Durchmeffer bes Munbftudes:

$$d = \infty 2$$
 cm

Die Uberfetung bes Drudhebels wird nach Gl. 294):

$$m = \frac{C}{c} = \frac{1.4}{0.28} = 5$$

Alfo nach Gl. 295) Rolbenhub:

$$h = \frac{1,25}{5} = 0,25 \text{ m}$$

und nach (Bl. 296):

$$\frac{D^2 \pi}{4} = \frac{3,14 \cdot 22,14}{0,28} = 248 \text{ qcm}$$

ober Rolbenburchmeffer:

$$D = \infty 18$$
 cm.

Dhne Schlauch murbe nach Gl. 297) fich ergeben:

$$P = \frac{1}{0.75} \cdot \frac{1000.0.007.^{5/4}.20}{1.4} = \infty 167 \text{ kg}$$

Die Geschwindigkeit v, bes Baffers im Schlauche ergibt fich aus:

$$\frac{d_1^2\pi}{4} v_1 = \frac{d^2\pi}{4} v$$

au:

$$v_1 = v \frac{d^2}{d_1^2} = 22,14 \cdot \frac{4}{25} = 3,54 \text{ m}$$

Folglich wird nach Gl. 298):

$$h_1 = 0.04 \cdot \frac{20}{0.05} \cdot \frac{3.54^2}{2.9.81} = 10.2 \text{ m}$$

und nach Gl. 299) bie am Drudhebel auszuübenbe Rraft:

$$P = \frac{1}{0.75} \cdot \frac{1000.0,007 \, (^{6}/4.20 + 10.2)}{1.4} = \sim 235 \text{ kg}$$

Da man einen Mann mit 15 kg in Anschlag bringen kann, so erforbert bie Bumpe zum Betriebe etwa 16 Mann. Der Druck im Windkessell ift nach Gl. 300):

$$p = \frac{5/4 \cdot 20 + 10.2}{10} = \infty 3.5 \text{ Mtm.} = 3.5 \text{ kg/qcm}$$

# Abschnitt VII.

# Die Lehre von der Bewegung gasförmiger Körper (Aerodynamik).

\$ 44.

## Ausfluß der Luft.

Die in § 33 für die Ausflußgeschwindigkeit des Baffers gefundene Gl. 240) S. 170:

$$v = \sqrt{2gh}$$

kann auch zur Bestimmung der Ausstußgeschwindigkeit der Luft benutt werden, wenn man darin die Wassersäule von der Höhe h ersett durch eine Luftsäule von demselben Gewichte. Da sich die Gewichte von Wasser und atmosphärischer Luft verhalten wie 1000:1,293\*), so wird die Luftsäule, welche einer Wassersäule von der Höhe h das Gleichgewicht hält, eine Höhe  $=\frac{1000}{1,293}$  h haben. Danach ergibt sich für die Geschwindigkeit, mit welcher Luft von höherer Pressung aus der Öffnung eines Gesäßes in die freie Atmosphäre ausströmt:

$$v = \sqrt{2 g \frac{1000}{1,298} h} = 27.8 \sqrt{2 g h} \dots 301$$

worin h die Sohe einer Bafferfäule bedeutet, burch welche ber Drucks unterschied gemessen wird.

Bei Ableitung ber Gl. 301) ist ber Drudunterschied als unversänderlich angenommen; ebenso ist die Temperaturänderung, welche die Luft bei dem Durchgang durch die Öffnung erleidet, unberücksichtigt geblieben; beides ist indessen nur für ganz geringe Druckunterschiede zulässig, und nur für diesen Fall ergibt Gl. 301) brauchbare Ergebnisse.

Bezeichnet man ben Querschnitt ber Öffnung mit f, so ift, wenn ber Ausfluß ber Luft ohne Ginschnürung erfolgen würde, die Ausflußmenge:

$$Q = fv \dots \dots \dots \dots 302$$

In Wirklichkeit findet aber stets Ginschnürung statt; um die wirkliche Ausflußmenge zu erhalten, hat man daher (wie beim Aussluß des Wassers S. 173) den in Gl. 302) angegebenen Wert noch mit einem Aussluße koefsizienten  $\mu$  zu multiplizieren.

Bei vollkommener Ginschnürung (bei Öffnungen in bunner Banb) ift:

$$\mu = 0.62$$

Bei Anwendung eines furgen fegelförmigen Ansakrohres mit gut absgerundeten Kanten (Fig. 200 S. 174) fann man feten:

$$\mu = 0.9$$

Aufgabe 127. In einem größeren Gefäße jei Luft von 1,2 Atmosphären Spannung eingeschlossen und fließe durch eine Öffnung von 0,002 am Querschnitt in die freie Atmosphäre. Es soll die Geschwindigkeit v und die in der Sekunde ausesließende Luftmenge Q berechnet werden.

Auflösung. Der Drudunterschieb beträgt 1,2-1=0,2 Atmosphären; biesen entspricht eine Bafferfäule von ber Sohe:

$$h = 0.2 \cdot 10.33 = 2.066 \text{ m}$$

Also nach Gl. 301):

$$v = 27.8 \sqrt{2.9.81 \cdot 2.066} = 177 \text{ m}$$

Die theoretische Ausflugmenge ergibt fich nach Gl. 302) gu:

$$Q = 0.002 \cdot 177 = 0.354 \text{ cbm}$$

Bei gut abgerundeter Duse ( $\mu=0.9$ ) ist dann die wirklich ausfließende Luftmenge:

$$Q = 0.9 \cdot 0.354 = 0.32$$
 cbm

<sup>\*) 1</sup> cbm Luft wiegt 1,293 kg (vergl. S. 190).

#### § 45.

## Bewegung der Gase in Rohrseitungen.

Bewegt sich ein Gas mit einer gewissen Geschwindigkeit in einem Rohre, so entsteht (ebenso wie bei den tropsbar flüssigen Körpern) durch die an den Rohrwänden auftretende Reibung ein Widerstand. Um die zur Ueberwindung desselben erforderliche Drucköhe zu bestimmen, kann Gl. 254)  $\mathfrak S$ . 178 benutzt werden, wenn darin die Wassersäule von der Höhe  $h_1$  ersetzt wird durch eine Gassäule von demselben Gewichte. Wird mit  $\gamma$  das Gewicht von 1 cbm Gas bezeichnet, so ergibt sich die Höhe dieser Gassäule  $=\frac{1000}{\gamma}$   $h_1$ .

Für atmosphärische Luft ist: 
$$\gamma=1,293$$
 "Leuchtgas "  $\gamma=0,52*$ )

Der Drudhöhenverluft in Meter Bafferfäule beträgt baher nach Ginsiegung biefer Berte in Gl. 254):

für atmosphärische Luft: 
$$h_1=0.000081$$
  $-\frac{l}{d}$   $-\frac{v^2}{2\,g}$  . . . . . . . . . . . . 303)

, Leuchtgaß: 
$$h_1 = 0,0000125 - \frac{l}{d} - \frac{v^2}{2g} - \dots 304)$$

Soll Druck und Temperatur bes betr. Gases berücksichtigt werden, so ist das Gewicht von 1 cbm nach Gl. 280) S. 190 einzusehen mit:

$$\gamma = \frac{1}{V} = \frac{p}{RT}$$

Rach Gl. 254) ergibt fich bann ber Drudverluft h, in m Bafferfäule:

$$h_1 = 0.000024 \cdot \frac{p}{RT} \cdot \frac{l}{d} \cdot \frac{v^2}{2g} \quad . \quad . \quad . \quad 305)$$

ober wenn ber absolute Drad p (auftatt in kg/qm) in Atm. (kg/qcm) einsgeset wird:

$$\mathbf{h}_{1} = 0.24 \cdot \frac{\mathbf{p}}{\mathbf{R} \mathbf{T}} \cdot \frac{\mathbf{l}}{\mathbf{d}} \cdot \frac{\mathbf{v}^{2}}{2 \mathbf{g}} \quad \dots \quad 306$$

Aufgabe 128. In einer Rohrleitung von 1000 m Länge und 15 cm Durch= meffer bewegt fich Leuchtgas mit 3 m Geschwindigkeit. Wenn ber überbruck am Anfang ber Leitung 0,13 m Wassersaule beträgt, wie groß ist berselbe am Ende ber Leitung?

Auflösung. Der Berluft an Drudhohe ift nach Gl. 304):

$$h_1 = 0.0000125 \frac{1000}{0.15} \cdot \frac{3^2}{2.9.81} = 0.038 \text{ m}$$

Der Druck am Ende ber Leitung beträgt baber:

<sup>\*)</sup> Bergl. Anhang Tabelle II (spezifische Gewichte).

Aufgabe 129. Der Drud in einer magerechten Luftleitung von 25 cm Durchmeffer und 1 km Länge foll bestimmt werben, wenn gegeben ift:

Überbruck = 5 Atm. = 5 kg/qcm; also p=6 Atm. mittlere Temperatur =  $20^{\circ}$ ; also  $T=273+20=293^{\circ}$ .

Luftgeschwindigkeit v = 6 m.

Auflösung. Für Luft ift nach Bl. 282) S. 190:

$$R = 29,27$$

Aljo Drudverluft nach (I. 306):

$$\mathbf{h_i} = \frac{0.24.6}{29.27.293} \, \cdot \frac{1000}{0.25} \, \cdot \frac{6^3}{2.9.81} = 1.23 \, \, \mathrm{m} \, \, \mathfrak{B} \, \mathfrak{afferfaule}$$

ober in Atm. ausgebrückt:

$$h_1 = 0.123 = 0.1$$
 21 tm.

Am Ende ber Leitung werben bann noch: ~ 4,9 Atm. Überbrud vorhanden fein.

§ 46.

## Widerstand der Flüssigkeiten (Wasser und Luft) gegen bewegte seste Körper.

Wird ein fester Körper in einer ruhenden Flüssigkeit (wobei als Berstreter der tropsbaren Flüssigkeiten Basser, als der der gassörmigen Flüssigskeiten Luft angesehen werden kann) bewegt, so tritt der Bewegung ein Widersstand entgegen. Dieser entsteht dadurch, daß der Körper die Bassers oder Luftteilchen aus dem Raume verdrängen muß, in welchen er selbst einzudringen strebt, wodurch die Geschwindigkeit seiner Bewegung verringert wird.

Der Widerstand ist bei mäßigen Geschwindigkeiten erfahrungsgemäß vershältnisgleich dem Quadrate der Geschwindigkeit des bewegten Körpers; er ist außerdem um so größer, je dichter die Flüssigkeit (das Mittel oder Medium) ist, d. h. je größer das Gewicht der Raumeinheit derselben ist; ferner um so größer, je größer die der Einwirkung des Mittels ausgesetzte Fläche des Körpers ist. Diese Fläche ist gleich zu setzen der Projektion des Körpers auf eine rechtwinklig zur Bewegungsrichtung stehende Ebene. Dabei ist noch die Gestalt des Körpers von wesentlichem Einfluß, indem z. B. ein vorn zugespitzter oder zugeschärfter Körper (z. B. ein Schiff) sich leichter in der Flüssigkeit fortbewegt, als wenn er vorn flach oder hohl wäre.

Für die Größe bes Wiberstandes ergibt sich ber schon in § 37 S. 184 (Gl. 271) abgeleitete Ausbruck:

$$W = k \gamma F \frac{v^2}{2g} \dots 307$$

in welchem y das Gewicht der Flüssigkeit für die Raumeinheit, F den Flächensinhalt jener Projektion des Körpers, v die Geschwindigkeit und k einen von der Form des Körpers abhängigen Erfahrungskoeffizienten bezeichnet.

Berte für k, welche fich auf ben Biberftanb bes Baffers gegen bewegte Rörper beziehen, finb fcon auf S. 184 angegeben.

Für Berechnung bes Luftwiderstandes gegen bewegte Körper gilt ebenfalls Gl. 307), in welcher k nach Bersuchen von Frank\*) für Bewegung ber Körper in ihrer Längsrichtung 3. B. folgenbermaßen im Mittel gewählt werben kann:

#### Für Inlinder:

mit rechtwinflig zur Achse stehenden Endslächen: k=1,106 , vorgesetzten Regeln: k=0,720 , tangential anschließenden Halbstugeln: k=0,565 , Ellipsoiden: k=0,462

Für Rörper mit quabratischem Querichnitt und:

mit rechtwinklig zur Achse stehenden Endslächen: k = 1,164
" vorgesetzten Keilflächen: k = 0,810
" Byramiden: k = 0.720

Bei Bewegung bes Körpers einem Luftstrome entgegen, welcher selbst bie Geschwindigkeit v, besitzt, geht Gl. 307) über in:

$$W = k\gamma F \frac{(v + v_1)^2}{2g} \dots 308$$

Redtenbacher gibt bei Gifenbahngügen ben Luftwiderftanb angenähert an gu:

$$W = 0.0704 \left( F + \frac{1}{4} fn \right) v^2 \dots 309$$

worin F bie Vorberfläche ber Lokomotive, f bie Vorberfläche jedes ber anges hängten Wagen, n bie Anzahl berselben und v bie Fahrgeschwindigkeit bebeutet.

Über Größe bes Luftbrudes (Winddrud) auf nicht bewegte Körper (3. B. Dächer) fiehe: Lauenjtein "Graphische Statit," 9. Aufl. § 16 S. 134.

Mufgabe 130. Gesucht: Luftwiberftand für einen Rörper von 4 qm Borbers fläche, ber fich mit v = 20 m bewegt.

Auflösung. Nach Gl. 307) ergibt sich für  $\gamma = \infty$  1,3 kg und k =  $\infty$  1,2:

$$W = 1.2 \cdot 1.3 \cdot 4 \cdot \frac{20^2}{2 \cdot 9.81} = \sim 127 \text{ kg}$$

Besit bie Luft felbst eine Geschwindigkeit v, = 10 m (Mäßiger Bind nach ber internationalen Stala für Binbstärken), so murbe fich nach Gl. 308) ergeben:

$$W = 1.2.1.3.4.\frac{30^2}{2.9.81} = \infty 286 \text{ kg}$$

Aufgabe 131. Bie groß ift ber Luftwiberftand bei einem 6 Bagen führenben Gisenbahnzuge, welcher sich mit einer Geschwindigkeit von 20 m in der Sekunde bewegt? Auflösung. Rimmt man F zu 7 qm, f zu 4 qm an, fo ift nach Gl. 309):

$$W = 0.0704 (7 + \frac{1}{4}.4.6) 20^2 = 366 \text{ kg}$$

<sup>\*)</sup> Zeitschrift b. B. b. Jug. 1906 S. 593.

## Anhang.

Tabene 1. Reibungskorffizienten.

#### a) Roeffizienten für gleitenbe Reibung.

	Zustand	Reibungstoeffizient f		
Reibenbe Körper	ber Oberflächen	ber Ruhe	ber Bewegung	
Gußeisen				
auf Gußeisen ober Bronze	wenig fettig	0,16	0,15	
S ch w c i f e i f e n	l		0.44	
auf Schweißeisen	troden menig fettig	0,13	0,44	
auf Gugeifen ober Bronze	troden	0,13	0,18	
Stahl	!			
auf Stahl	troden	0,15	_	
Bronze	i			
auf Bronze	troden		0,2	
auf Gußeisen		_	0,21	
auf Schweißeisen	wenig fettig	-	0,16	
Œ i ch e			İ	
Fafern parallel ber	f troden	0,62	0,48	
auf Eiche Bewegung	mit Seife geschmiert	0,44	0,16	
Ralern leurrent fin	f troden	0,54	0,34	
l Bewegung	d mit Wasser	0,71	0,25	
Q eberriemen				
auf Giche	wenig fettig	0,47		
	trouch )	0.20	0,27	
auf Gußeisen		0,28 0,12	0,1	
Leber als Kolben:   hartes Leber . liberung weiches Leber .		0,12	0,1	

#### b) Roeffizienten für Zapfenreibung.

Reibende Körper	Reibung&toeffizient f ber Bewegung Schmierung			
	auf gewöhnl. Art	ununterbrochen		
Sußeisen auf Gußeisen	0,075 0,075 0,1	0,054 0,05 } 0,09 (0,28 mit Waffer).		
Schweißeisen*) auf Gußeisen ober Bronze	0,07 0,11	0,03 bis 0,05 —		

<sup>\*)</sup> Kirch weger fand bei gut gelagerten Gisenbahnwagenachsen aus Flußstahl und bei vorzüglicher Schmierung f=0.01.

Anmertung. Der Reibungstoeffizient ber Rube ift für Zapfenreibung nabezu 10mal fo groß als ber ber Bewegung.

Tabelle II. Spezifische Gewichte.

a) Feste Rörper.

Bezogen auf Baffer bei 4° C. und 760 mm Quedfilberbrud.

Aluminium	2,5 — 2,7	Granit	2,5-3,0
Anthracit	1,4 - 1,7	Graphit	1,9—2,3
Antimon	6,6 — 6,7	Gugeifen	. 7,25
Asbest	2,1 — 2,8	Solzarten:	gran   lufttroden
Asphalt, rein	1,1 — 1,5	Ahorn	0,9 0,7
" mit Schotter gestampft	1,8 — 2,0	Birte	
Bafalt	2,7 — 3,2	Buche	0,98 0,72
Beton	1,8 - 2,45	Buchsbaum	1,00 0,97
Blei	11,3 —11,4	Giche	1,00 0,6-0,85
Bronze	7,4 — 8,9	<b>С</b> јфе	0,85 0,65
Gis	0,88-0,92	Fichte	0,9 0,43
Gifen, demifch rein	7,88	Stiefer	
Gifenerg	3,4 - 5,0	Rort	- 0,24
Elfenbein	1.8 - 1.9	Pappel	0,86   0,4-0,5
Erbe	1,4 - 2,0	Pocholz	<b>—</b>   1,33
Flußeisen	7,85	Tanne	0,89 0,6
Flußstahl	7,86	Holzkohle von Nabelholz	0,28-0,44
Gips, gegoffen	0,97— 1,1	" " Gichenholz	0,57
Glas, Fenfter=	2,4 — 2,6	Kalt, gebrannt	2,3 - 3,1
" Flint=	3,2 - 3,9	Kaltmörtel	1,6 -1,8
Glodenmetall	8,8	Ralkstein	2,5 —2,8
Gold	18,6 — 19,3	-	į .

Rautschuf	0,92-0,96 1,8 -2,0 2,3 -2,7 0,3 -0,5 8,6 -9 1,52 1,7 -2,8 2,5 -2,8 2,4 -2,46 2,05-2,12 1,47-1,7 8,4 -8,7 1,07-1,1	Sanbstein	1,9 — 2,7 2,6 — 2,7 0,125 1,96— 2,05 7,8 7,86 4,47 10,1 —10,6 7,8 — 8,0 1,2 — 1,5 1,8 — 2,6 0,95 —0,98 2,7 — 3,1 1,4 — 2,2
Ziegel	1,47—1,7 8,4 —8,7	Wachs	0,95 —0,98 2,7 — 3,1
Blatin	21,15—21,45 2,3—2,5 2,5—2,8 1,4—1,6 1,9—2,0	Sint	6,8 — 7,2 7,2 — 7,5 8,1 1,6

b) Flüffige Rörper. Bezogen auf Baffer bei 4° C. und 760 mm Quedfilberbrud.

Alkohol (wasserfrei)	0,79	Quedfilber	13,59
Bier	1,02-1,04	Salpeterfäure	1,50
Glyzerin (wafferfrei) .	1,26	Salzfäure	1,19
Rochfalglauge, gefättigt	1,21	Schwefeläther	0,73
Mild	1,03	Schwefelfaure (englische)	1,84
Öle: Leinöl (gekocht) .	0,94	" (nordhäuser)	1,90
Olivenöl	0,92	Ceemaffer	1,02-1,03
Rüböl	0.91-0.92	Teer	1,20
Terpentinol	0.87	Baffer (bestilliert)	1.00
Betroleum	0.79 0.82		,

# c) Gasförmige Rörper. Bezogen auf atmofphärische Luft bei 0° und 760 mm Quedfilberbrud.

Kohlenoryb 0,9673 1,251 " & Rohlenfäure 1,5291 1,977 " B	Stickstoff	0,9714 0,0693	1,430 kg 1,256 ,, 0,0896 ,, 0.602
--	------------	------------------	--

Tabene III a.

Sallhöhen für die Endgeschwindigkeiten von 0 bis 30 m

 $\mathbf{v} = \text{runbe 3ahl; } \mathbf{h} = \frac{\mathbf{v^3}}{2\,\mathbf{g}}$ 

<b>v</b> =	h =	v =	h =	v =	h ==	v =	h =
0,00	0,00000	1,45	0,10716	3,3	0,5550	11,0	6,1672
0,05	0,00013	1,50	0,11468	3,4	0,5892	11,5	6,7406
0,10	0,00051	1,55	0,12245	3,5	0,6244	12,0	7,3394
0,15	0,00115	1,60	0,13048	3,6	0,6606	12,5	7,9638
0,20	0,00204	1,65	0,13876	3,7	0,6978	13,0	8,6137
0,25	0,00319	1,70	0,14730	3,8	0,7360	13,5	9,2890
0,30	0,00459	1,75	0,15609	3,9	0,7752	14,0	9,9898
0,35	0,00624	1,80	0,16514	4,0	0,8155	14,5	10,7161
0,40	0,00816	1,85	0,17444	4,1	0,8568	15,0	11,4679
0,45	0,01032	1,90	0,18400	4,2	0,8991	15,5	12,2452
0,50	0,01274	1,95	0,19381	4,3	0,9424	16,0	13,0479
0,55	0,01542	2,00	0,20387	4,4	0,9868	16,5	13,8761
0,60	0,01835	2,05	0,21419	4,5	1,0321	17.0	14,7299
0,65	0,02153	2,10	0,22477	4,6	1,0785	17,5	15,6091
0,70	0,02498	2,15	0,23560	4.7	1,1259	18,0	16,5138
0,75	0,02867	2,20	0,24669	4,8	1,1743	18,5	17,4439
0,80	0,03262	2,25	0,25803	4,9	1,2238	19,0	18,3996
0,85	0,03683	2,30	0,26962	5,0	1,2742	19,5	19,3807
0,90	0,04128	2,35	0,28147	5,5	1,5418	20	20,3874
0,95	0,04600	2,40	0,29358	6,0	1,8349	21	22,4771
1,00	0,05097	2,45	0,30594	6,5	2,1534	22	24,6687
1,05	0,05619	2,50	0,31855	7,0	2,4975	23	26,9623
1,10	0,06167	2,6	0,34455	7,5	2,8670	24	29,3578
1,15	0,06741	2,7	0,37156	8,0	3,2620	25	31,8552
1,20	0,07339	2,8	0,39959	8,5	3,6825	26	34,4546
1,25	0,07964	2,9	0,42864	9,0	4,1284	27	37,1560
1,30	0,08614	3,0	0,45872	9,5	4,5999	28	39,9592
1,35	0,09289	3,1	0,48981	10,0	5,0968	29	42,8644
1,40	0,09990	3,2	0,52192	10,5	5,6193	30	45,8716

Tabene III b. Endgeschwindigkeiten für die Fallhöhen von 0 bis 38 m

 $h = runbe 3ahl; v = \sqrt{2gh}$ 

h =	v =	h =	v =	h ==	v =	h =	v =
0,00	0,0000	2,0	6,2642	5,0	9,9045	12,5	15,660
0,05	0,9905	2,1	6,4189	5,2	10,101	13,0	15,971
0,10	1,4007	2,2	6,5699	5,4	10,293	13,5	16,275
0,15	1,7155	2,3	6,7176	5,6	10,482	14,0	16,573
0,20	1,9809	2,4	6,8621	5,8	10,668	14,5	16,867
0.25	2,2147	2,5	7,0036	6,0	10,850	15,0	17,155
0,30	2,4261	2,6	7,1423	6,2	11,029	15,5	17,439
0.35	2,6205	2,7	7,2783	6,4	11,206	16,0	17,718
0,40	2,8014	2,8	7,4119	6,6	11,380	16,5	17,990
0,45	2,9714	2,9	7,5431	6,8	11,551	17,0	18,263
0,50	3,1321	3,0	7,6720	7,0	11,719	17,5	18,530
0,55	3,2850	3,1	7,7988	7,2	11,886	18,0	18,793
0,60	3,4311	3,2	7,9236	7,4	12,049	18,5	19,052
0,65	3,5711	3,3	8,0465	7,6	12,211	19,0	19,308
0,70	3,7059	3,4	8,1675	7,8	12,371	19,5	19,560
0,75	3,8360	3,5	8,2867	8,0	12,528	20	19,809
0,80	3,9618	3,6	8,4043	8,2	12,684	21	20,298
0,85	4,0838	3,7	8,5202	8,4	12,838	22	20,776
0,90	4,2021	3,8	8,6346	8,6	12,990	23	21,243
0,95	4,3173	3,9	8,7475	8,8	13,140	24	21,670
1,0	4,4295	4,0	8,8589	9,0	13,288	25	22,147
1,1	4,6456	4,1	8,9690	9,2	13,435	26	22 586
1,2	4,8522	4,2	9,0777	9,4	13,580	27	23,016
1,3	5,0504	4,3	9,1851	9,6	13,724	28	23,438
1,4	5,2410	4,4	9,2913	9,8	13,866	29	23,854
1,5	5,4249	4,5	9,3963	10,0	14,007	30	24,261
1,6	5,6028	4,6	9,5001	10,5	14,353	32	25,057
1,7	5,7753	4,7	9,6028	11,0	14,691	34	25,828
1,8	5,9427	4,8	9,7044	11,5	15,021	36	26,577
1,9	6,1056	4,9	9,8050	12,0	15,344	38	27,305

Tabene IV. Trigonometrifche Bahlen.

9	Sinus										
Grab	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	Grab			
0	0 00000	0,00291	0,00582	0,00873	0,01164	0,01454	0,01745	89			
1	0,01745	0,02036	0,02327	0,02618	0,02908	0,03199	0,03490	88			
2	0,03490	0,03781	0,04071	0,04362	0,04653	0,04943	0,05234	87			
3	0,05234	0,05524	0,05814	0,06105	0,06395	0,06685	0,06976	86			
4	0,06976	0,07266	0,07556	0,07846	0,08136	0,08426	0,08716	85			
5	0,08716	0,09005	0,09295	0,09585	0,09874	0,10164	0,10453	84			
6	0,10453	0,10742	0,11031	0,11320	0,11609	0,11898	0,12187	83			
7	0,12187	0,12476	0,12764	0,13053	0,13341	0,13629	0,13917	82			
8	0,13917	0,14205	0,14493	0,14781	0,15069	0,15356	0,15643	81			
9	0,15643	0,15931	0,16218	0,16505	0,16792	0,17078	0,17365	80			
10	0,17365	0,17651	0,17937	0,18224	0,18509	0,18795	0,19081	79			
11	0,19081	0,19366	0,19625	0,19937	0,20222	0,20507	0,20791	78			
12	0,20791	0,21076	0,21360	0,21644	0,21928	0,22212	0,22495	77			
13	0,22495	0,22778	0,23062	0,23345	0,23627	0,23910	0,24192	76			
14	0,24192	0,24474	0,24756	0,25038	0,25320	0,25601	0,25882	75			
15	0,25882	0,26163	0,26443	0,26724	0,27004	0,27284	0,27564	74			
16	0,27564	0,27843	0,28123	0,28402	0,28680	0,28959	0,29237	73			
17	0,29237	0,29515	0 29793	0,30071	0,30348	0,30625	0,30902	72			
18	0,30902	0,31178	0,31454	0,31730	0,32006	0,32282	0,32557	71			
19	0,32557	0,32832	0,33106	0,33381	0,33655	0,33929	0,34202	70			
20	0,34202	0,34475	0,34748	0,35021	0,35293	0,35565	0,35837	69			
21	0,35837	0,36108	0,36379	0,36650	0,36921	0,37191	0,37461	68			
22	0,37461	0,37730	0,37999	0,38268	0,38537	0,38805	0,39073	67			
23	0,39073	0,39341	0,39608	0,39875	0,40141	0,40408	0,40674	66			
24	0,40674	0,40939	0,41204	0,41469	0,41734	0,41998	0,42262	65			
25	0,42262	0,42525	0,42788	0,43051	0,43313	0,43575	0,43837	64			
26	0,43837	0,44098	0,44359	0,44620	0,44880	0,45140	0,45399	63			
27	0,45399	0,45658	0,45917	0,46175	0,46433	0,46690	0,46947	62			
28	0,46947	0,47204	0,47460	0,47716	0,47971	0,48226	0,48481	61			
29	0,48481	0,48735	0,48989	0,49242	0,49495	0,49748	0,50000	60			
30	0,50000	0,50252	0,50503	0.50754	0,51004	0,51254	0,51504	59			
31	0,51504	0,51753	0,52002	0,52250	0,52498	0,52745	0,52992	58			
32	0,52992	0,53238	0,53484	0,53730	0,53975	0,54220	0,54464	57			
33	0,54464	0,54708	0,54951	0,55194	0,55436	0,55678	0,55919	56			
34	0,55919	0,56160	0,56401	0,56641	0,56880	0,57119	0,57358	55			
35	0,57358	0,57596	0,57833	0,58070	0,58307	0,58543	0,58779	54			
36	0,58779	0,59014	0,59248	0,59482	0,59716	0,59949	0,60182	53			
37	0,60182	0,60414	0,60645	0,60876	0,61107	0.61337	0,61566	52			
38	0,61566	0,61795	0,62024	0,62251	0,62479	0,62706	0,62932	51			
39	0,62932	0,63158	0,63383	0,63608	0,63832	0,64056	0,64279	50			
40	0,64279	0,64501	0,64723	0,64945	0,65166	0,65386	0.65606	49			
41	0,65606	0,65825	0,66044	0,66262	0,66480	0,66697	0,66913	48			
42	0,66913	0,67129	0,67344	0,67559	0,67773	0,67987	0,68200	47			
43	0,68200	0,68412	0,68624	0,68835	0,69046	0,69256	0,69466	46			
44	0,69466	0,69675 50'	0,69883	0,70091	0,70298	0,70505	0,70711	45			

Cosinus

0° ,00000 ,99985 ,99939 ,99863 ,99756	1,00000 0,99979	20 <sup>,</sup>	30'	40'	50'	60'	Grab
,99985 ,99939 ,99863	0,99979	0.00008				00	
00756	0,99929 0,99847	0,99973 0,99917 0,99831	0,99996 0,99966 0,99905 0,99813	0,99993 0,99958 0,99892 0,99795	0,99989 0,99949 0,99878 0,99776	0,99985 0,99939 0,99863 0,99756	8888
,99619 ,99452	0,99736 0,99594 0,99421	0,99714 0,99567 0,99390	0,99692 0,99540 0,99357	0,99668 0,99511 0,99324	0,99644 0,99482 0,99290	0,99619 0,99452 0,99255	8 8
99255	0,99219	0,99182	0,99144	0,99106	0,99067	0,99027	8 8
99027	0.98986	0,98944	0,98902	0,98858	0,98814	0,98769	
98769	0,98723	0,98676	0,98629	0,98580	0,98531	0,98481	
,98481	0,98430	0,98378	0,98325	0.98272	0,98218	0,98163	7 7 7 7
,98163	0,98107	0,98050	0,97992	0,97934	0,97875	0,97815	
,97815	0,97754	0,97692	0,97630	0,97566	0,97502	0,97437	
,97437	0,97371	0,97304	0,97237	0,97169	0,97100	0,97030	
,97030	0,96959	0,96887	0,96815	0,96742	0,96667	0,96593	7 7 7
,96593	0,96517	0,96440	0,96363	0,96285	0,96206	0,96126	
,96126	0,96046	0,95964	0,95882	0,95799	0,95715	0,95630	
,95630	0,95545	0,95459	0,95372	0,95284	0,95195	0,95106	7 7 7
,95106	0,95015	0,94924	0,94832	0,94740	0,94646	0,94552	
,94552	0,94457	0,94361	0,94264	0,94167	0,94068	0,93969	
,93969	0,93869	0,93769	0,93667	0,93565	0,93462	0,93358	6 6 6
,93358	0,93253	0,93148	0,93042	0,92935	0,92827	0,92718	
,92718	0,92609	0,92499	0,92388	0,92276	0,92164	0,92050	
,92050	0,91936	0,91822	0,91706	0,91590	0,91472	0,91355	
,91355	0 91236	0,91116	0,90996	0,90875	0,90753	0,90631	6 6
,90631	0,90507	0,90383	0,90259	0 90133	0,90007	0,89879	
,89879	0,89752	0,89623	0,89493	0,89363	0,89232	0,89101	
,89101	0,88968	0,88835	0,88701	0,88566	0,88431	0,88295	6
88295	0,88158	0,88020	0,87882	0,87743	0,87603	0,87462	
,87462	0,87321	0,87178	0,87036	0,86892	0,86748	0,86603	
,86603	0,86457	0,86310	0,86163	0,86015	0,85866	0,85717	5555
,85717	0,85567	0,85416	0,85264	0,85112	0,84959	0,84805	
,84805	0,84650	0,84495	0,84339	0,84182	0,84025	0,83867	
,83867	0,83708	0,83549	0,83389	0,83228	0,83066	0,82904	
,82904	0,82741	0,82577	0,82413	0,82248	0,82082	0,81915	5 5 5
,81915	0,81748	0,81580	0,81412	0,81242	0,81072	0,80902	
,80902	0,80730	0,80558	0,80386	0,80212	0,80038	0,79864	
79864	0,79688	0,79512	0,79335	0,79158	0,78980	0,78801	555
,78801	0,78622	0,78442	0,78261	0 78079	0,77897	0,77715	
,77715	0,77531	0,77347	0,77162	0,76977	0,76791	0,76604	
,76604	0,76417	0,76229	0,76041	0,75851	0,75661	0,75471	4 4 4
,75471	0,75280	0,75088	0,74896	0,74703	0,74509	0,74314	
,74314	0,74120	0,73924	0,73728	0,73531	0,73333	0,73135	
,73135	0,72937	0,72737	0,72537	0,72337	0,72136	0,71934	
71934	0,71732	0,71529	0,71325	0,71121	0,70916	0,70711	4
	98769 98481 98163 97815 97437 97030 96593 96126 95630 95106 94552 94552 93358 92718 92050 91355 90631 88295 87462 86603 85717 84805 83867 82904 84805 83867 82904 87471 774314 773135	98769 0,98723  98481 0,98430  98163 0,98107  97815 0,97754  977437 0,97371  97030 0,96959  96593 0,96517  96126 0,96046  95630 0,95545  95106 0,95015  94552 0,94457  93969 0,93869  93358 0,93253  92718 0,92609  92050 0,91936  91355 0,91236  90631 0,90507  89879 0,89752  89101 0,88968  88295 0,88158  87462 0,87321  86603 0,86457  887462 0,87321  86603 0,86457  887462 0,87321  86603 0,86457  887462 0,87321  86603 0,86457  887462 0,87321  86603 0,86457  887462 0,87321  86603 0,86457  8785717 0,85567  84805 0,84650  83867 0,83708  82904 0,82741  81915 0,81748  80902 0,80730  79864 0,79688  78801 0,78622  77715 0,77531  76604 0,76417  75471 0,75280  74314 0,74120  73135 0,72937  71934 0,71732	98769         0,98723         0,98676           98481         0,98430         0,98378           98163         0,98107         0,98050           97815         0,97754         0,97692           97437         0,97371         0,97304           97030         0,96959         0,96887           96593         0,96517         0,96440           95630         0,95545         0,95964           95630         0,95545         0,95459           95106         0,95015         0,94924           94552         0,94457         0,94361           939358         0,93253         0,93148           92718         0,92609         0,92499           92050         0,91936         0,9116           90631         0,90507         0,90383           89879         0,89752         0,89623           89101         0,88968         0,88835           88295         0,88158         0,88020           87462         0,87321         0,87178           86603         0,86457         0,86310           88717         0,85567         0,85416           84805         0,84650         0,84495 <td< td=""><td>98769         0,98723         0,98676         0,98629           98481         0,98430         0,98378         0,98325           98163         0,98107         0,98050         0,97992           97815         0,97754         0,97692         0,97630           97437         0,97371         0,97304         0,97237           97030         0,96959         0,96887         0,96815           96593         0,96517         0,96440         0,96363           96126         0,96046         0,95964         0,95882           95630         0,95545         0,95459         0,95372           95106         0,95015         0,94924         0,94832           94552         0,94457         0,94361         0,94264           93358         0,93253         0,93148         0,93042           92718         0,92609         0,92499         0,92388           92050         0,91936         0,91822         0,91706           91355         0 91236         0,91116         0,90969           90631         0,90507         0,90383         0,90259           98879         0,89752         0,89623         0,89493           89101         0,88968</td></td<> <td>98769         0,98723         0,98676         0,98629         0,98580           98481         0,98430         0,98378         0,98325         0,98272           98163         0,98107         0,98050         0,97992         0,9734           97815         0,97754         0,97692         0,97630         0,97566           97437         0,97371         0,97304         0,97237         0,97169           97030         0,96959         0,96887         0,96815         0,96742           96593         0,96517         0,96440         0,96363         0,96285           96126         0,96046         0,95964         0,95882         0,95799           95630         0,95545         0,95459         0,95372         0,95284           95106         0,95015         0,94924         0,94832         0,94740           94552         0,94457         0,94361         0,94264         0,94167           93358         0,93253         0,93148         0,93042         0,92935           92718         0,92609         0,92489         0,92388         0,92276           92050         0,91936         0,91822         0,91706         0,91590           91236         0,95752</td> <td>98769 0,98723 0,98676 0,98629 0,98580 0,98531 98481 0,98430 0,98378 0,98325 0,98272 0,98218 98163 0,98107 0,98050 0,97992 0,97934 0,97875 97815 0,97754 0,97692 0,97630 0,97566 0,97502 97437 0,97371 0,97304 0,97237 0,97169 0,97100 97030 0,96959 0,96887 0,96815 0,96742 0,96667 96593 0,96517 0,96440 0,96363 0,96285 0,96206 0,96046 0,95964 0,95882 0,95799 0,95715 995630 0,95545 0,99459 0,95372 0,95284 0,95195 95106 0,95015 0,94924 0,94832 0,94740 0,94668 94552 0,94457 0,94361 0,94264 0,94167 0,94068 93358 0,93253 0,93148 0,93042 0,92935 0,92827 92718 0,92609 0,92499 0,92388 0,9276 0,92164 92050 0,91936 0,91822 0,91706 0,91590 0,91472 91355 0,91236 0,91116 0,90996 0,90875 0,90753 990631 0,90507 0,90383 0,90259 0,90133 0,90007 89879 0,89752 0,89623 0,89493 0,89363 0,89238 88295 0,88158 0,88020 0,87882 0,87743 0,87603 87462 0,87321 0,87178 0,87036 0,86892 0,86748 88603 0,86457 0,86310 0,86163 0,86015 0,8566 85717 0,85567 0,85416 0,85264 0,85112 0,84959 84805 0,84650 0,84495 0,84339 0,84182 0,84025 83867 0,83708 0,83549 0,83389 0,83228 0,83066 82904 0,82741 0,82577 0,82413 0,82248 0,82082 881915 0,81748 0,81580 0,81412 0,81422 0,80068 82904 0,82741 0,82577 0,82413 0,8248 0,82082 88990 0,80749 0,80558 0,80386 0,80212 0,80038 79864 0,79682 0,7534 0,7533 0,79158 0,77897 77715 0,77531 0,77347 0,77162 0,76977 0,76791 76604 0,76417 0,76229 0,76041 0,75851 0,75661 7,75471 0,75280 0,75088 0,74896 0,74703 0,74509 74314 0,74120 0,73924 0,73728 0,73531 0,73333 0,72937 0,72136 7,9134 0,71732 0,71529 0,71325 0,71121 0,70916</td> <td>98769 0,98723 0,98676 0,98629 0,98580 0,98531 0,98481 98481 0,98430 0,98378 0,98325 0,98272 0,98218 0,98163 98163 0,98107 0,98050 0,97992 0,97934 0,97875 0,97815 0,97754 0,97692 0,97630 0,97566 0,97502 0,97437 97437 0,97301 0,97304 0,97237 0,97169 0,97100 0,97030 97030 0,96959 0,96887 0,96815 0,96742 0,96667 0,96593 96593 0,96517 0,96440 0,96363 0,96285 0,96206 0,96126 0,96126 0,96046 0,95964 0,95882 0,95799 0,95715 0,95630 995106 0,95015 0,94924 0,94832 0,94740 0,94646 0,94552 94552 0,94457 0,94361 0,94264 0,94167 0,94068 0,93969 93358 0,93253 0,93148 0,93042 0,92935 0,92827 0,92718 0,92609 0,91487 0,91487 0,91487 0,91487 0,91483 0,93042 0,92935 0,92827 0,92718 0,92609 0,91326 0,9116 0,91296 0,91326 0,91457 0,90363 0,91822 0,91706 0,91590 0,91472 0,91355 91355 0,91236 0,9116 0,90996 0,90875 0,90753 0,90831 0,9007 0,89879 0,89752 0,89623 0,89493 0,89363 0,89232 0,89101 88101 0,88968 0,88835 0,88701 0,88566 0,88431 0,88295 0,88158 0,88020 0,87882 0,87743 0,87603 0,87462 0,8460 0,84650 0,84650 0,84495 0,8439 0,84182 0,84025 0,8603 0,8462 0,83389 0,8324 0,8743 0,87603 0,87462 0,87321 0,87178 0,87036 0,86151 0,84959 0,86748 0,86603 0,86457 0,86310 0,86163 0,86151 0,84959 0,84805 0,84805 0,84495 0,83389 0,83228 0,8101 0,81748 0,81580 0,84495 0,8439 0,8328 0,83066 0,82944 0,8294 0,8244 0,8257 0,82413 0,8242 0,84025 0,8367 888090 0,87461 0,82577 0,82430 0,84495 0,84339 0,84182 0,84025 0,83867 0,83741 0,82577 0,82430 0,84495 0,8439 0,84182 0,84025 0,83667 0,83708 0,83549 0,83389 0,83228 0,83066 0,8294 0,8294 0,82741 0,82577 0,82431 0,87178 0,87036 0,84182 0,84025 0,8367 88801 0,78562 0,78442 0,78261 0,78079 0,77857 0,77651 0,77531 0,77347 0,77162 0,76977 0,76791 0,76604 0,76604 0,76417 0,7629 0,76041 0,75851 0,75361 0,75347 0,77152 0,77337 0,72537 0,72337 0,72136 0,7134 0,7134 0,7132 0,71529 0,71325 0,71121 0,70916 0,70711</td>	98769         0,98723         0,98676         0,98629           98481         0,98430         0,98378         0,98325           98163         0,98107         0,98050         0,97992           97815         0,97754         0,97692         0,97630           97437         0,97371         0,97304         0,97237           97030         0,96959         0,96887         0,96815           96593         0,96517         0,96440         0,96363           96126         0,96046         0,95964         0,95882           95630         0,95545         0,95459         0,95372           95106         0,95015         0,94924         0,94832           94552         0,94457         0,94361         0,94264           93358         0,93253         0,93148         0,93042           92718         0,92609         0,92499         0,92388           92050         0,91936         0,91822         0,91706           91355         0 91236         0,91116         0,90969           90631         0,90507         0,90383         0,90259           98879         0,89752         0,89623         0,89493           89101         0,88968	98769         0,98723         0,98676         0,98629         0,98580           98481         0,98430         0,98378         0,98325         0,98272           98163         0,98107         0,98050         0,97992         0,9734           97815         0,97754         0,97692         0,97630         0,97566           97437         0,97371         0,97304         0,97237         0,97169           97030         0,96959         0,96887         0,96815         0,96742           96593         0,96517         0,96440         0,96363         0,96285           96126         0,96046         0,95964         0,95882         0,95799           95630         0,95545         0,95459         0,95372         0,95284           95106         0,95015         0,94924         0,94832         0,94740           94552         0,94457         0,94361         0,94264         0,94167           93358         0,93253         0,93148         0,93042         0,92935           92718         0,92609         0,92489         0,92388         0,92276           92050         0,91936         0,91822         0,91706         0,91590           91236         0,95752	98769 0,98723 0,98676 0,98629 0,98580 0,98531 98481 0,98430 0,98378 0,98325 0,98272 0,98218 98163 0,98107 0,98050 0,97992 0,97934 0,97875 97815 0,97754 0,97692 0,97630 0,97566 0,97502 97437 0,97371 0,97304 0,97237 0,97169 0,97100 97030 0,96959 0,96887 0,96815 0,96742 0,96667 96593 0,96517 0,96440 0,96363 0,96285 0,96206 0,96046 0,95964 0,95882 0,95799 0,95715 995630 0,95545 0,99459 0,95372 0,95284 0,95195 95106 0,95015 0,94924 0,94832 0,94740 0,94668 94552 0,94457 0,94361 0,94264 0,94167 0,94068 93358 0,93253 0,93148 0,93042 0,92935 0,92827 92718 0,92609 0,92499 0,92388 0,9276 0,92164 92050 0,91936 0,91822 0,91706 0,91590 0,91472 91355 0,91236 0,91116 0,90996 0,90875 0,90753 990631 0,90507 0,90383 0,90259 0,90133 0,90007 89879 0,89752 0,89623 0,89493 0,89363 0,89238 88295 0,88158 0,88020 0,87882 0,87743 0,87603 87462 0,87321 0,87178 0,87036 0,86892 0,86748 88603 0,86457 0,86310 0,86163 0,86015 0,8566 85717 0,85567 0,85416 0,85264 0,85112 0,84959 84805 0,84650 0,84495 0,84339 0,84182 0,84025 83867 0,83708 0,83549 0,83389 0,83228 0,83066 82904 0,82741 0,82577 0,82413 0,82248 0,82082 881915 0,81748 0,81580 0,81412 0,81422 0,80068 82904 0,82741 0,82577 0,82413 0,8248 0,82082 88990 0,80749 0,80558 0,80386 0,80212 0,80038 79864 0,79682 0,7534 0,7533 0,79158 0,77897 77715 0,77531 0,77347 0,77162 0,76977 0,76791 76604 0,76417 0,76229 0,76041 0,75851 0,75661 7,75471 0,75280 0,75088 0,74896 0,74703 0,74509 74314 0,74120 0,73924 0,73728 0,73531 0,73333 0,72937 0,72136 7,9134 0,71732 0,71529 0,71325 0,71121 0,70916	98769 0,98723 0,98676 0,98629 0,98580 0,98531 0,98481 98481 0,98430 0,98378 0,98325 0,98272 0,98218 0,98163 98163 0,98107 0,98050 0,97992 0,97934 0,97875 0,97815 0,97754 0,97692 0,97630 0,97566 0,97502 0,97437 97437 0,97301 0,97304 0,97237 0,97169 0,97100 0,97030 97030 0,96959 0,96887 0,96815 0,96742 0,96667 0,96593 96593 0,96517 0,96440 0,96363 0,96285 0,96206 0,96126 0,96126 0,96046 0,95964 0,95882 0,95799 0,95715 0,95630 995106 0,95015 0,94924 0,94832 0,94740 0,94646 0,94552 94552 0,94457 0,94361 0,94264 0,94167 0,94068 0,93969 93358 0,93253 0,93148 0,93042 0,92935 0,92827 0,92718 0,92609 0,91487 0,91487 0,91487 0,91487 0,91483 0,93042 0,92935 0,92827 0,92718 0,92609 0,91326 0,9116 0,91296 0,91326 0,91457 0,90363 0,91822 0,91706 0,91590 0,91472 0,91355 91355 0,91236 0,9116 0,90996 0,90875 0,90753 0,90831 0,9007 0,89879 0,89752 0,89623 0,89493 0,89363 0,89232 0,89101 88101 0,88968 0,88835 0,88701 0,88566 0,88431 0,88295 0,88158 0,88020 0,87882 0,87743 0,87603 0,87462 0,8460 0,84650 0,84650 0,84495 0,8439 0,84182 0,84025 0,8603 0,8462 0,83389 0,8324 0,8743 0,87603 0,87462 0,87321 0,87178 0,87036 0,86151 0,84959 0,86748 0,86603 0,86457 0,86310 0,86163 0,86151 0,84959 0,84805 0,84805 0,84495 0,83389 0,83228 0,8101 0,81748 0,81580 0,84495 0,8439 0,8328 0,83066 0,82944 0,8294 0,8244 0,8257 0,82413 0,8242 0,84025 0,8367 888090 0,87461 0,82577 0,82430 0,84495 0,84339 0,84182 0,84025 0,83867 0,83741 0,82577 0,82430 0,84495 0,8439 0,84182 0,84025 0,83667 0,83708 0,83549 0,83389 0,83228 0,83066 0,8294 0,8294 0,82741 0,82577 0,82431 0,87178 0,87036 0,84182 0,84025 0,8367 88801 0,78562 0,78442 0,78261 0,78079 0,77857 0,77651 0,77531 0,77347 0,77162 0,76977 0,76791 0,76604 0,76604 0,76417 0,7629 0,76041 0,75851 0,75361 0,75347 0,77152 0,77337 0,72537 0,72337 0,72136 0,7134 0,7134 0,7132 0,71529 0,71325 0,71121 0,70916 0,70711

Sinus

Grab		Tangens										
@	0,	10'	20'	30'	40'	50'	60'	Grab				
0 1 2 3	0,00000 0,01746 0.03492 0,05241	0,00291 0,02036 0,03783 0,05533	0,00582 0,02328 0,04075 0,05824	0,00873 0,02619 0,04366 0,06116	0,01164 0,02910 0,04658 0,06408	0,01455 0,03201 0,04949 0,06700	0,01746 0,03492 0,05241 0,06993	88 87 86				
4	0,06993	0,07285	0,07578	0,07870	0 08163	0.08456	0.08749	85				
5	0,08749	0,09042	0,09335	0,09629	0,09923	0,10216	0,10510	84				
6	0,10510	0,10805	0,11099	0,11394	0,11688	0,11983	0,12278	83				
7	0,12278	0.12574	0,12869	0,13165	0,13461	0,13758	0,14054	82				
8	0,14054	0.14351	0,14648	0,14945	0,15243	0,15540	0,15838	81				
9	0,15838	0,16137	0,16435	0,16734	0,17033	0,17333	0,17633	80				
10	0,17633	0,17933	0,18233	0,18534	0,18835	0,19136	0,19438	79				
11	0,19438	0,19740	0,20042	0,20345	0,20648	0 20952	0,21256	78				
12	0,21256	0,21560	0 21864	0,22169	0,22475	0,22781	0,23087	77				
13	0,23087	0,23393	0,23700	0,24008	0,24316	0,24624	0,24933	76				
14	0,24933	0,25242	0,25552	0,25862	0,26172	0,26483	0,26795	75				
15	0 26795	0,27107	0,27419	0,27732	0,28046	0,28360	0,28675	74				
16	0,28675	0,28990	0,29305	0,29621	0,29938	0,30255	0,30573	73				
17	0,30573	0,30891	0,31210	0,31530	0,31850	0,32171	0,32492	72				
18	0,32492	0,32814	0,33136	0,33460	0,33783	0,34108	0,34433	71				
19	0,34433	0,34758	0,35085	0,35412	0,35740	0,36068	0,36397	70				
20	0,36397	0,36727	0,37057	0,37388	0,37720	0,38053	0,38386	68				
21	0,38386	0,38721	0,39055	0,39391	0,39727	0,40065	0,40403	68				
22	0,40403	0,40741	0,41081	0,41421	0,41763	0,42105	0,42447	67				
23	0,42447	0,42791	0,43136	0,43481	0,43828	0,44175	0,44523	66				
24	0,44523	0,44872	0,45222	0,45573	0,45924	0,46277	0,46631	65				
25	0,46631	0,46985	0,47341	0,47698	0,48055	0,48414	0,48773	64				
26	0,48773	0,49134	0,49495	0,49858	0,50222	0,50587	0,50953	63				
27	0,50953	0 51319	0,51688	0,52057	0,52427	0,52798	0,53171	62 61 60				
28	0,53171	0,53545	0,53920	0,54296	0,54673	0,55051	0,55431					
29	0,55431	0,55812	0,56194	0,56577	0,56962	0,57348	0,57735					
30	0,57735	0,58124	0,58513	0.58905	0,59297	0,59691	0,60086	58				
31	0,60086	0,60483	0,60881	0,61280	0,61681	0,62083	0,62487	58				
32	0,62487	0,62892	0,63299	0,63707	0,64117	0,64528	0,64941	57				
33	0,64941	0,65355	0,65771	0,66189	0,66608	0,67028	0,67451	56				
34	0,67451	0,67875	0,68301	0,68728	0,69157	0,69588	0,70021	55				
35	0,70021	0,70455	0,70891	0,71329	0,71769	0,72211	0,72654					
36	0,72654	0,73100	0,73547	0,73996	0,74447	0,74900	0,75355					
37	0,75355	0,75812	0,76272	0,76733	0,77196	0,77661	0,78129	55				
38	0,78129	0,78598	0,79070	0,79544	0 80020	0,80498	0,80978	51				
39	0,80978	0,81461	0,81946	0,82434	0,82923	0,83415	0,83910	51				
40	0,83910	0,84407	0,84906	0,85408	0,85912	0,86419	0,86929	41 41 41				
41	0,86929	0,87441	0,87955	0,88473	0,88992	0,89515	0,90040					
42	0,90040	0,90569	0,91099	0,91633	0 92170	0,92709	0,93252					
43	0,93252	0,93797	0,94345	0,94896	0,95451	0,96008	0,96569					
44	0,96569	0,97133	0,97700	0,98270	0,98843	0,99420	1,00000	45				
	60'	50'	40'	30'	20'	10'	0'	1				

Cotangens

_				<del></del>				
Grab				Cotangens	·			Grab
<u>න</u>	0,	10′	20′	30'	40′	50′	60'	න 
0 1 2 3	57,28996 28,63625 19,08114	343,77371 49,10388 26,43160 18,07498	171,88540 42,96408 24,54176 17,16934	114,58865 38,18846 22,90377 16,34986	85,93979 34,36777 21,47040 15,60478	68,75009 31,24158 20,20555 14,92442	57,28996 28,63625 19,08114 14,30067	89 88 87 86
4	14,30067	13.72674	13,19688	12,70621	12,25051	11,82617	11,43005	85
5	11,43005	11,05943	10,71191	10,38540	10,07803	9,78817	9,51436	84
6	9,51436	9,25530	9,00983	8,77689	8,55555	8,34496	8,14435	83
7	8,14435	7,95302	7,77035	7,59575	7,42871	7,26873	7,11537	82
8	7,11537	6,96823	6,82694	6,69116	6,56055	6,43484	6,31375	81
9	6,31375	6,19703	6,08444	5,97576	5,87080	5,76937	5,67128	<b>80</b>
10	5,67128	5,57638	5,48451	5,39552	5,30928	5,22566	5,14455	79
11	5,14455	5,06584	4,98940	4,91516	4,84300	4,77286	4,70463	78
12	4,70463	4,63825	4,57363	4,51071	4,44942	4,38969	4,331 <b>48</b>	77
13	4,33148	4,27471	4,21933	4,16530	4,11256	4,06107	4,010 <b>78</b>	76
14	4,01078	3,96165	3,91364	3,86671	3,82083	3,77595	3,73205	75
15	3,73205	3,68909	3,64705	3,60588	3,56557	3,52609	3,48741	74
16	3,48741	3,44951	3,41236	3,37594	3,34023	3,30521	3,27085	73
17	3,27085	3,23714	3 20406	3,17159	3,13972	3,10842	3,07768	72
18	3,07768	3 04749	3,01783	2,98869	2,96004	2,93189	2,90421	71
19	2,90421	2,87700	2,85023	2,82391	2,79802	2,77254	2,74748	<b>70</b>
20	2,74748	2,72281	2,69853	2,67462	2,65109	2,62791	2,60509	69
21	2,60509	2,58261	2,56046	2,53865	2,51715	2,49597	2,47509	68
22	2,47509	2,45451	2,43422	2,41421	2,39449	2,37504	2,35585	67
23	2,35585	2,33693	2,31826	2,29984	2,28167	2,26374	2,24604	66
24	2,24604	2,22857	2,21132	2,19430	2,17749	2,16090	2,14451	65
25	2,14451	2,12832	2,11233	2,09654	2,08094	2,06553	2,05030	64
26	2,05030	2,03526	2,02039	2,00569	1,99116	1,97680	1,96261	63
27	1,96261	1,94858	1,93470	1,92098	1,90741	1, <b>89</b> 400	1,88073	62
28	1,88073	1,86760	1,85462	1,84177	1,82906	1, <b>8</b> 1649	1,80405	61
29	1,80405	1,79174	1,77955	1,76749	1,75556	1,74375	1,73205	<b>60</b>
30	1,73205	1,72047	1,70901	1,69766	1,68643	1,67530	1,66428	59
31	1,66428	1,65337	1,64256	1,63185	1,62125	1,61074	1,60033	58
32	1,60033	1,59002	1,57981	1,56969	1,55966	1,54972	1,53987	57
33	1,53987	1,53010	1,52043	1,51084	1,50133	1,49190	1,48256	56
34	1,48256	1,47330	1,46411	1,45501	1,44598	1,43703	1,42815	55
35	1,42815	1,41934	1,41061	1,40195	1,39336	1,38484	1,37638	54
36	1,37638	1,36800	1,35968	1,35142	1,34323	1,33511	1,32704	53
37	1,32704	1,31904	1,31110	1,30323	1,29541	1,28764	1,27994	52 <sup>-</sup>
38	1,27994	1,27230	1,26471	1,25717	1,24969	1,24227	1,23490	51
39	1,23490	1,22758	1,22031	1,21310	1,20593	1,19882	1,19175	<b>50</b> -
40	1,19175	1,18474	1,17777	1,17085	1,16398	1,15715	1,15037	49
41	1,15037	1,14363	1,13694	1,13029	1,12369	1,11713	1,11061	48
42	1,11061	1,10414	1,09770	1,09131	1,08496	1,07864	1,07237	47
43	1,0723	1,06613	1,05994	1,05378	1,04766	1,04158	1,03553	46
44	1,03553	1,02952	1,02355	1,01761	1,01170	1,00583	1,00000	45
	60,	50′	40′	30′	20'	10'	O'	

Tangens.

Labelle V. Logarithmen der Bahlen 1 bis 1200.

Nr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.
1	00000	04139	07918	11394	14613	17609	20412	23045	25527	27875	2228
2	30103	32222	34242	36173	38021	39794	41497	43136	44716	46240	1472
3	47712	49136	50515	51851	53148	54407	55630	56820	57978	59106	1100
4	60206	61278	62325	63347	64345	65321	66276	67210	68124	69020	877
5	69897	70757		72428	73239	74036	74819	75587	76343	77085	730
6	77815	78533		79934	80618	81291	81954	82607	83251	83885	625
7	84510	85126		86332	86923	87506	88081	88649	80209	89763	546
8	90309	90849		91908	92428	92942	93450	93952	94448	94939	485
9	95424	95904		96848	97313	97772	98227	98677	99123	99564	436
10	00000	1	00860	01284	01703	02119	02531	02938	03342	03743	396
11	04139		04922	05308	05690	06070	06446	06819	07188	07555	363
12	07918		08636	08991	09342	09691	10037	10380	10721	11059	335
13	11394		12057	12385	12710	13033	13354	13672	13988	14301	312
14	14613		15229	15534	15836	16137	16435	16732	17026	17319	290
15	17609	17898	18184	18469	18752	19033	19312	19590	19866	20140	272
16	20412	20683	20952	21219	21484	21748	22011	22272	22531	22789	256
17	23045	23300	23553	23805	24055	24304	24551	24797	25042	25285	242
18	25527	25768	26007	26245	26482	26717	26951	27184	27416	27646	229
19	27875	28103	28330	28556	28780	29003	29226	29447	29667	29885	218
20	30103	30320	30535	30750	30963	31175	31387	31597	31806	32015	207
21	32222	32428	32634	32838	33041	33244	33445	33646	33846	34044	198
22	34242	34439	34635	34830	35025	35218	35411	35603	35793	35984	189
23	36173	36361	36549	36736	36922	37107	37291	37475	37658	37840	181
24	38021	38202	38382	38561	38739	38917	39094	39270	39445	39620	174
25	39794	39967	40140	40312	40483	40654	40824	40993	41162	41330	167
26	41497	41664	41830	41996	42160	42325	42488	42651	42813	42975	161
27	43136	43297	43457	43616	43775	43933	44091	44248	44404	44560	156
28	44716	44871	45025	45179	45332	45484	45637	45788	45939	46090	150
29	46240	46389	46538	46687	46835	46982	47129	47276	47422	47567	145
30	47712	47857	48001	48144	48287	48430	48572	48714	48855	48996	140
31	49136	49276	49415	49554	49693	49831	49969	50106	50243	50379	136
32	50515	50651	50786	50920	51055	51188	51322	51455	51587	51720	132
33	51851	51983	52114	52244	52375	52504	52634	52763	52892	53020	128
34	53148	53275	53403	53529	53656	53782	53908	54033	54158	54283	124
35	54407	54531	54654	54777	54900	55023	55145	57634	55388	55509	121
36	55630	55751	55871	55991	56110	56229	56348		56585	56703	117
37	56820	56937	57054	57171	57287	57403	57519		57749	57864	114
38	57978	58092	58206	58320	58433	58546	58659		58883	58995	111
39	59106	59218	59329	59439	59550	59660	59770		59988	60097	109
40 41 42 43 44	60206 61278 62325 63347 64345	61384 62428	60423 61490 62531 63548 64542	60531 61595 62634 63649 64640	60638 61700 62737 63749 64738	63849	60853 61909 62941 63949 64933	60959 62014 63043 64048 65031	61066 62118 63144 64147 65128	61172 62221 63246 64246 65225	106 104 101 99 97
Nr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.

₩r	0	1	2	3	. 4	5	6	7	! 8	<b>9</b>	Diff.
							<del></del>		i ———	T	H
45 46	65321 66276	65418 66370	65514	65610	65706 66652	65801 66745	65896 66839	65992	66087 67025	66181	95
47	67210	67302	67394	67486	67578	67669	67761	67852	67943	68034	90
48	68124	68215	68305	68395	68485	68574	68664	68753	68842	68931	89
49	69020	69108	69197	69285	69373	69461	69548	69636	69723	69810	87
50	69897	69984	70070	70157	70243	70329	70415	70501	70586	70672	86
51	70757 71600	70842 71684	70927 71767	71012	71096	71181 72016	71265 72099	71349   72181	71433 72263	71517 72346	84 83
52 53	72428	72509	72591	72673	72754	72835	72916	72997	73078	73159	81
54	73239	73320	73400	73480	73560	73640	73719	73799	73878	73957	80
55	74036	74115	74194	74273	74351	74429	74507	74586	74663	74741	78
56	74819 75587	74896 75664	74974	75051 75815	75128 75891	75205 75967	75282	75358 76118	75435	75511	77
5 <b>7</b> 5 <b>8</b>	76343	76418	76492	76567	76641	76716	76042 76790	76864	76193 76938	76268 77012	76 74
59	77085	77159	77232	77305	77379	77452	77525	77597	77670	77743	73
60	77815	77887	77960	78032	78104	78176	78247	78319	78390	78462	72
61	78533	78604	78675	78746	78817	78888	78958	79029	79099	79169	71
62 63	79239 79934	79309 80003	79379 80072	79449 80140	79518   <b>80209</b>	79588 80277	79657 80346	79727 80414	79796 80482	79865 80550	69 68
64	80618	80686	80754	80821	80889	80956	81023	81090	81158	81224	67
65	81291	81358	81425	81491	81558	81624	81690	81757	81823	81889	66
66	81954	82020	82086	82151	82217	82282	82347	82413	82478	82543	65
67	82607	82672	82737	82802	82866	82930	82995	83059	83123	83187	64
68 69	83251 83885	83315 83948	83378	83442 84073	83506 84136	83569 84198	83632 84261	83696 84323	83759 84386	83822 84448	63
70	84510	84572	84634	84696	84757	84819	84880	84942	85003	85065	62
71	85126	85187	85248	85309	85370	85431	85491	85552	85612	85673	61
72	85733	85794	85854	85914	85974	86034	86094	86153	86213	86273	60
73 74	86332 86923	86392 86982	8645 <i>1</i> 87040	86510 87099	86570 87157	86629 87216	86688 87274	86747 87332	86806 87390	86864	59 58
75	87506	87564	87622	87679	87737	87795	87852	87910	87967	88024	58
76	88081	88138	88195	88252	88309	88366	88423	88480	88536	88593	57
77	88649	88705	88762	88818	88874	88930	88986	89042	89098	89154	56
78 79	89209 89763	89265 89818	89321 89873	89376 89927	89432 89982	89487 90037	89542 90091	89597 90146	89653 90200	89708 90255	55 55
80	90309	90363	90417	90472	90526	90580	90634	90687	90741	90795	54
80 81	90849	90902	90956	91009	91062	91116	91169	91222	91275	91328	53
82	91381	91434	91487	91540	91593	91645	91698	91751	91803	91855	52
83	91908	91960	92012	92065	92117	92169	92221	92273	92324	92376	52
84	92428	92480	92531	92583	92634	92686	92737	92788	92840	92891	51
85	92942	92993	93044	93095	93146	93197	93247	93298	93349	93399	51
86 87	93450 93952	93500 94002	93551 94052	93601 94101	93651 94151	93702 94201	93752 94250	93802	93852 94349	93902 94399	50 50
88	94448	94498	94547	94596	94645	94694	94743	94792	94841	94890	49
89	94939	94988	95036	95085	95134	95182	95231	95279	95328	95376	49
90	55424	95472	95521	95569	95617	95665	95713	95761	95809	95856	48
91	95904	95952	95999	96047	96095	96142	96190	96237	96284	96332	47
92 93	96379 96848	96426 96895	96473 96942	96520 96988	96567 97035	96614 97081	96661 97128	96708 97174	96755 97220	96802 97267	47 46
30											
94	97313	97359	97405	97451	97497	97543	97589	97635	97681	97727	46

Nr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.
95	97772	97818	97864	97909	97955	98000	98046	98091	98137	98182	45
96	98227	98272	98318	98363	98408	98453	98498	98543	98588	98632	45
97	98677	98722	98767	98811	98856	98900	98945	98989	99034	99078	45
98	99123	99167	99211	99255	99300	99344	99388	99432	99476	99520	44
99	99564	99607	99651	99695	99739	99782	99826	99870	99913	99957	44
100	00000	00043	00087	00130	00173	00217	00260	00303	00346	00389	43
101	00432	00475	00518	00561	00604	00647	00689	00732	00775	00817	43
102	00860	00903	00945	00988	01030	01072	01115	01157	01199	01242	42
103	01284	01326	01368	01410	01452	01494	01536	01578	01620	01662	42
104	01703	01745	01787	01828	01870	01912	01953	01995	02036	02078	42
105	02119	02160	02202	02243	02284	02325	02366	02407	02449	02490	41
106	02531	02572	02612	02653	02694	02735	02776	02816	02857	02898	41
107	02938	02979	03019	03060	03100	03141	03181	03222	03262	03302	41
108	03342	03383	03423	03463	03503	03543	03583	03623	03663	03703	40
109	03743	03782	03822	03862	03902	03941	03981	04021	04060	04100	40
110	04139	04179	04218	04258	04297	04336	04376	04415	04454	04493	39
111	04532	04571	04610	04650	04689	04727	04766	04805	04844	04883	39
112	04922	04961	04999	05038	05077	05115	05154	05192	05231	05269	39
113	05308	05346	05385	05423	05461	05500	05538	05576	05614	05652	38
114	05690	05729	05767	05805	05843	05881	05918	05956	05994	06032	38
115	06070	06108	06145	06183	06221	06258	06296	06333	06371	06408	38
116	06446	06483	06521	06558	06595	06633	06670	06707	06744	06781	37
117	06819	06856	06893	06930	06967	07004	07041	07078	07115	07151	37
118	07188	07225	07262	07298	07335	07372	07408	07445	07482	07518	37
119	07555	07591	07628	07664	07700	07737	07773	07809	07846	07882	36
Nr.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Diff.

## Die graphische Statik.

Elementares Lehrbuch für den Schul- und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Praxis von

#### R. Tauenstein.

Reunte Auflage. Mit 287 Abbildungen.

Bearbeitet von B. Baftine.

Breis geheftet 5 Mf. 40 Bf. In Leinwand gebunden 6 Dart.

## Die Festigkeitslehre.

Elementares Lehrbuch für den Schul- und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Praxis von

#### R. Tauenstein.

Neunte Auflage. Mit 132 Abbildungen.

Bearbeitet von C. Ahrens.

Breis geheftet 4 DRf. 40 Bf. In Leinwand gebunden 5 Mart.

### Die Mechanik.

Elementares Lehrbuch für den Schul- und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Prazis von

#### R. Tanenstein.

Siebente Auflage. Mit 218 Abbildungen.

Bearbeitet von C. Uhrens.

Breis geheftet 4 Mt. 40 Bf. In Leinwand gebunden 5 Mart.

# Die Eisenkonstruktionen des einfachen Hochbaues.

Für den Schuls und Selbstunterricht sowie zum Gebrauch in der Praxis von R. Lauenstein.

#### Erster Teil:

Material und Konstruktionselemente.

Dritte Auflage. Mit 201 Abbildungen.

Breis geheftet 3 Marf. In Leinwand gebunden 3 Mf. 60 Bf.

#### Iweiter Ceil:

Anwendung und Ausführung der Konstruktionen. Dritte Auflage. Wit 362 Abbildungen.

Breis geheftet 4 Mf. 40 Bf. In Leinwand gebunden 5 Mf.

## Handbuch des Maschinentechnikers.

Bernoulli's Vademekum des Mechanikers.

Nachschlagebuch für Techniter, Gewerbetreibenbe und technische Lehranftalten.

Bearbeitet von Beinrich Berg,

Professor an ber Technischen Sochschule in Stuttgart.

Dreiundzwanzigste Auflage.

Mit jahlreiden Abbildungen. Breis in Leinwand gebunden 6 Mart.

Das Buch gibt eine einfache und leicht faßliche Darstellung ber wissenschaftlichen Grundlagen des Maschinenbaues und zeigt die Anwendung derselben bei der Aussführung von Konstruktionen. Durch die spstematische Anordnung des Stoffes, die Ableitung der Formeln, die durch zahlreiche Beispiele unterstützten Erläuterungen eignet sich das Buch als Lehrbuch für den angehenden, ebenso wie als Nachschlagebuch für den in der Praxis stehenden Maschinentechniker.

## Die Dampskessel.

Hands und Lehrbuch zur Beurteilung, Berechnung, Konstruktion, Ausführung, Wartung und Untersuchung von

#### Dampfkesselanlagen.

Für Ingenieure und Studierende bearbeitet von

#### D. Herre,

Jugenieur und Lehrer für Mafchinenbau am Technitum Mittiveiba.

Mit 783 Abbildungen im Cext und 30 Cafeln.

Breis geheftet 22 Mart. In halbfrang gebunden 25 Mart.

Diese Werk soll für ben praktischen Ingenieur ein bequem zu benutzendes Handbuch sein, das ihm über alle Fragen in Bezug auf Beurteilung, Berechnung, Konstruktion, Ausführung, Wartung und Untersuchung von Dampstesselanlagen schnell und erschöpfend Auskunft erteilt. Für den Studierenden bildet es ein Lehrduch, das in leicht faßlicher und gründlicher Weise das Gesamtgebiet des Dampstesselsens zur Darstellung bringt.

<sup>-</sup> Bu beziehen durch die meisten Buchbandlungen. -

. . . . .

# Uhlands Kalender für Maschinen-Ingenieure

Unter Mitmirtung bemährter Ingenieure

herausgegeben von

Wilhelm Beinrich Uhland, Ingenieur und Batentanwalt in Leipzig.

Erscheint seit 1875 alljährlich im Herbst mit gegen 1000 Abbilbungen.

#### In zwei Teilen:

Erster Teil: Taschenbuch.

Bweiter Ceil: Bur den Konstruktionstisch.

Preis in Teinenband 8 Wark, in Tederband 4 Mark, in Brieffaldenlederband 5 Mark.

A.

Uhlands Ralender für Maschinen = Ingenieure erfreut sich einer von Jahr zu Jahr wachsenden Beliebtheit und zunehmenden Berbreitung. Redaktion und Berlag sind unablässig bemüht, durch fortgesetzte Revision und Reubearbeitung des Textes und Mustrationsmaterials in jedem neu erscheinenden Jahrgang den neuesten Stand der maschinentechnischen Bissenschen Auf diese Beise ist aus dem Kalender allmählich ein unentbehrliches Babemekum geworden, gleich wertvoll als Unterrichtsmittel wie zum Gebrauch in der Braris.

<sup>+-</sup> Bu bezießen durch die meisten Buchhandlungen. -+

